

「リアーチェのブロンズ」における鋳掛け熔接技法の研究 －再現実験とその検証－

松 本 隆

F U S U S Vol. 10 抜刷 2018年6月
アジア铸造技术史学会誌

「リーアーチェのブロンズ」における鋳掛け熔接技法の研究 —再現実験とその検証—

松 本 隆¹⁾**要旨**

「古代ギリシアのブロンズ鋳造技術の現物調査と再現制作に関する研究」の一環として、古代ギリシアブロンズの熔接がどのようにして行われたかを解明する試みである。現存する古代ギリシア彫刻の中でも、最高傑作と呼ぶにふさわしいレッジョ・カラーブリア国立考古博物館蔵「リーアーチェのブロンズA B」(紀元前5世紀中頃)を対象に、現物調査・技法の想定・鋳造実験を行い、分鑄(分割鋳造)に関する検証を総合的に行った。鋳造実験では、すでに制作した再現模刻像⁽¹⁾の一部(6箇所)を利用して、土型(真土)と現物の成分分析による金属配合を用い、世界初となる「リーアーチェのブロンズ」における鋳掛け熔接の再現を実現した。熔接箇所の形状について新知見を示し、分鑄図の再構成を行った。また、分鑄の第一の理由が「仕上げ作業の追求の結果」であることを明らかにした。

キーワード

古代ギリシア、ブロンズ彫刻、鋳掛け、熔接、分鑄、鋳型、再現実験

はじめに

「リーアーチェのブロンズ(戦士) A B」(図1, 2)⁽²⁾は1972年イタリア南部リーアーチェの海岸沖で発見された、類似のポーズをとる2体の古代ギリシアの等身大ブロンズ彫刻である。制作年代はAが紀元前470-450年、Bが450-440年頃と推定されている。2体はギリシア彫刻が最も成熟した古典期に属し、Aは厳格様式、Bはコントラポストの様式を有している。威容を誇る存在感と、超絶技巧をきわめた細部の造形をあわせもつ。人体部分はほぼ完全な状態で現存し、貴重なブロンズの文化財としてイタリア国内では国宝級の扱いがなされている。発見以来、2003年までに二度の修復研究が行われ、それぞれの報告書によって古代ギリシアのブロンズ彫刻の制作技術の解明が行われた。以下それを第一次修復報告書(*Riace 1984*)、第二次修復報告書(*Riace 2003*)と呼ぶ。分鑄に関しては、第一次修復報告書によって熔接箇所が示され現在まで定説となっている。2010年3月より第三次修復が始まり、像内の铸造土がブロンズ内表面まで取り除かれ、制作技術を示唆する手がかりを内視鏡にて観察できるようになった。私たち日本の研究グループは2013年に至る第三次修復全期間を通じて、5回にわたり現物調査を実施した。2014年4月、レッジョ・カラーブリア国立博物館は大改修工事を終え、再オープンに合わせて「リーアーチェのブロンズ」も最新の空調と耐震設備を備えた新たな部屋で展示された。私たちは2016年に2回にわたり新展示での調査を行い、記録と考察を行った。筆者は、研究グループの中で再現実験を担当し、これまでにA B両像の粘土原型の再現制作とそれに関する報告を行った。本研究の最終目的は、全工程の再現である。その中で今回は「鋳掛け熔接」の再現を取り上げた。それは世界の鋳造技術史を見渡しても突出した技術であり、なおかつ古代ギリシア・ブロンズ彫刻の制作過程において「分鑄」という重要な工程の要だからである。鋳掛け熔接の再現は、古代ギリシアの鋳造技法を解明する重要な要素として真っ先に手掛けなくてはならない課題であった。これまでの(イタリアでの)研究はγ線などによる分析にとどまり⁽³⁾、分鑄の技法や意味を解明するには十分とはいえない

かった。本稿では、観察調査で得られた成果を整理し、分鑄各部の仕様を再検討し、制作技法を推定する。その上で、想定した技法によって複数回にわたる実証実験を調査と交互して行った⁽⁴⁾。その成果として鋳掛け熔接技法の具体的な工程を提示する。また、謎の多い分鑄の意味についても考察する。本研究は、A右足中指の鋳造実験①～A右足中指の鋳造実験②～A右足甲と右足中指の鋳造実験～アジア鋳造技術史学会岡山大会での発表～イタリアでの調査～A右足甲と右足中指の鋳造実験～イタリアでの発表・調査～A左肩とB左脚付け根と性器の鋳造実験、という順序で行われた。

1. 鋳掛け熔接の概観

鋳掛け法は、古代から近代まで鋳物の補修や接合に使われた技術であり、接合部分の空洞に湯(=熔解金属)を流し続けて、彫刻本体と湯が接する部分を溶かし融合させる技術である。かつて日本では鉄瓶などの欠損部の補修にも用いられた。また奈良の大仏や鎌倉の大仏に鋳掛けの痕跡が認められ、大型金銅仏の制作工程において重要な技術であったことが伺われる。現在では、金属同士の接合方法としてガスや電気を使用した熔接が主流となっており⁽⁵⁾、鋳掛けは現代においては過去の技術となっている。しかしその技術は現代の熔接よりも有利な点が多く見受けられる⁽⁶⁾。今回の研究では「接合」に焦点を当て、以下この技法を「鋳掛け熔接」という言葉で表す⁽⁷⁾。古代ギリシアのブロンズ彫刻は分鑄を最大の特徴としている。それは容易に鋳掛け熔接が行えることによって成し得たことである。分鑄によって造形を有利なものにすることことができたと考えられる。その利点は、形に応じて、湯口の位置(鋳込み角度)や湯の温度を変えることができること。鋳型がかさばらず、効率よく作業ができること。部品を小型化することで細部(入り組んだ部分)を精緻に仕上げることができることなどが挙げられる。また、古代独自の「橢円形鋳掛け熔接」が強度の必要な部分へ適用され⁽⁸⁾、自由なポージングが可能となり三次元的広がりをもつ造形をギリシア彫刻にもたらしたと考えられている。驚くべき点は、例えば「リーアーチェのブロンズ」の熔接は非常に精巧に

できており、熔接痕とわかる部分でも気泡がほとんどなく、熔接痕がまったく解らない部分が多くあり2000年近く海底に沈んでいたとは考えられないほどの完成度であることだ。古代ギリシアにおいてすでに高度な熔接技術が駆使されていたことは明らかである。しかし高度な技術は衰退し、古代ギリシアに匹敵する鉄掛け熔接の技術はルネサンス時代には退化し、分铸を行った際には、ダボや鎌などを使用した機械的固定法や、鉄継ぎ（芋継ぎ・鉄がらくり）・鉄鎌・鉄ぐるみなど⁽⁹⁾が適用されることになる⁽¹⁰⁾。

2. 研究史

古代ギリシア彫刻における鉄掛け熔接に特化した研究は少ない。まず、「リアーチェのブロンズ」における分铸箇所や熔接、金属組成については第一次修復報告書 (*Riace 1984*) によって、詳細に知ることができる⁽¹¹⁾。ここでは分铸図などが提示され現在のリアーチェ研究の礎が築かれた。修復家 フォルミッリによる記述は、真っ先に「内部空間」を調査した者の意見として貴重であり信憑性が高い。B像遊脚（左脚）の熔接については第一次修復報告書に報告がなされなかった。これは、内部铸造土がまだ取り出せていない状況で、かつ像表面からは全く熔接痕が判別できなかった事情であろう。熔接に関する記述では画期的な「楕円形鉄掛け熔接」の提示があった。第二次修復報告書 (*Riace 2003*) では、主に直接法を肯定するために铸造土の積層構造が提示されたが、鉄掛け熔接と直接法を関連付ける説明がなされていない。X線・γ線による鉄掛け熔接痕（鉄バリの厚み分）のデータ⁽¹²⁾とそこから導きだされた図⁽¹³⁾は、熔接解明の拠り所として大いに参考すべき点である。第三次修復でカラーブリア修復研究所から私たちに提供されたγ線のデータ、内視鏡写真は有用な資料として本研究に生かされている。古代の鉄掛けに関する実験は、1995年にフォルミッリによるデモンストレーションが行われたが⁽¹⁴⁾、穴の補修のような小規模の工程の一部を写真に収めたものに過ぎなかった。また、古代の熔接に特化した研究として、スタインバーグによる概観があるが⁽¹⁵⁾、技法の解明を試みるものではない。近年では2015年に、プリンクマンによってリアーチェA像全身のブロンズによる再現がなされたが⁽¹⁶⁾、3Dデータから形をコピーし現代の技法によって铸造したものに過ぎず、色彩についての仮説の提示が主たる目的であって鉄掛け熔接への関心はなかった。「リアーチェのブロンズ」の鉄掛け熔接の再現を目指した本格的な実験は本研究が世界初の試みである。2016年8月のアジア铸造技术史学会岡山大会に続き、同年11月、イタリアのメッセナ大学で「「リアーチェのブロンズA」右足に適用された楕円形鉄掛け熔接の再現制作」と題する発表を行い、本研究が国際的に注目される機会を得た⁽¹⁷⁾。

3. 現物の観察

「リアーチェのブロンズ」の分铸部品はすべて鉄掛け熔接によって接合されていることが今までの調査によって明らかとなっている。その痕跡は肉眼では分かりにくいものの数箇所は確認でき、外觀上は帶状の熔接と楕円形の痕跡のあるものに大きく分けられる。フォルミッリの報告によれば、楕円形とそうでないものに分けられている。Aについては左腕の付け根、左手首の付け根、左足の中指において楕円形が適用されたとしている (Formigli 1984)。それ以外は、いわゆる「楕円形」を仕込みます「帶状の隙間」を設けた普通の鉄掛け

としている。筆者は実験前半段階による経験から、ほぼすべての熔接箇所が「楕円形」であるのではないかと推定した（帶状に見えるものは、楕円型の一部がそう見えるものか、楕円型と帶状の複合型かである可能性がある）。フォルミッリは、特に強度を要する部分に楕円形が適用されたとするが、今回はっきりと楕円形が確認されたA像右足の甲部や左手首は、特に強度を必要とするわけではない。ならば、楕円形には別の意味があったと考えられる。帶状の熔接では突き合わせの精度が低く溶融接点も少ないため、強度も低いのではないかと考えられる。その後、調査時に実物の熔接部分をよく観察すると楕円形に見える部分が数多く確認された（以下リアーチェ熔接箇所レポートに記載）。また、熔接痕の特徴として、一部に小さな穴の痕跡があることが判った。今回は熔接距離が5 cm以上にわたる部分をほぼ「連続した楕円形」の熔接であると想定し、実験に取り組んだ。新たに提唱する分铸位置（前後左右4方向）を図3～10、分铸図は図11、12に示す。

「リアーチェのブロンズ」分铸（熔接）箇所 レポート

各図版は奇数が元の写真、偶数が熔接線の想定を色で示したものである。写真の一部は、熔接痕をはっきりと写すため許可を得て、LEDライトを照射して撮影した。通し番号は、表1、図版とも共通。

リアーチェ A

1. 頭部髪房：髪房の一部が別鉄である。鉄掛け熔接ではなく、嵌金の技法によって装着されている。
2. 首：右側面に不定形な楕円形痕が1箇所あり（図13、14）。前方左面には、はっきりと熔接痕があり（図15、16）、帶状にも見えるが、長めの楕円形熔接と捉えることもできる。首まわりを熔接痕が一周していると思われるが、後部は髪房のため確認が困難。第二次報告書の図⁽¹⁸⁾では、前方にV字型に痕跡が記されているが、これは鉄型内部の突起（鉄バリ）を捉えたX線写真によるもので、熔接痕ではないだろう。分铸の意味は顔面、髪の細部仕上げ（取り回し）のためと思われる。特に前髪の裏側の仕上げのため（分铸しないと手が入らない）。加えてトルソ鉄型の小型化のため。さらに鉄込みの際、鉄型上部に位置するためガスによる気泡防止（細部表現へのリスク回避）のため。ちなみに、加熱の問題から眼球は鉄掛け後の作業であったことが判る。
3. 右肩（右上腕付け根）：判りづらいが、僅かに楕円形痕が確認できる（図17、18）。熔接は外側を半周していて、脇の下の隙間（表面側）は熔接されていない（内部奥は熔接されている可能性がある）。分铸の意味は脇の下の切れ込みの仕上げのため、加えてトルソ鉄型の小型化のためと思われる。
4. 右手首：熔接痕は非常に判りづらい（図19、20）。錫の比率からすると分铸と思われる。また、X線写真 (*Riace 2003*, II, 180fig.373; 183fig.378) にもはっきりと熔接痕部分の厚みを示す影が写る（およそ1 cm幅）。分铸の意味は手指の仕上げ（取り回し）のためと思われる。
5. 左肩（左上腕付け根）：ほぼすべての楕円形の熔接痕がはっきりと確認できる（図21～24）。楕円形の数は4個。楕円同士は接している部分が多い。熔接は外側を半周していて、脇の下の隙間（表面側）は熔接されていない（内部奥は熔接されている可能性がある）。分铸の意味は脇の下の切れ込みの仕上げのためと思われる。加えて鉄型（トルソ）の小型化のため。4つの楕円形のうち、中央の二つの継ぎ目（筋

部分)には丸い嵌金のような痕跡があり、ここが湯口の付近であることを示唆している(図24赤色)。

6. 左手首:すべての楕円形の熔接痕がはっきりと目視できる(図25~28)。リアーチェ2体の中でも痕跡の明瞭さは突出している。楕円形の数は4個。下面の熔接痕は周りより0.5mmほど低い。鑄の状態も周りと異なり、合金の質によって海中での侵蝕が大きかったか。また、この面の中央部分には直径7mmほどの丸い穴があり、こちら側が湯口であった結果生じた気泡を修正した嵌金痕か、持物の取り付けをした穴であった可能性がある。分鑄の意味は手指の仕上げ(取り回し)のためと思われる。

7. 陰囊付け根:熔接痕は極めて判りづらい(図29,30黄色)。熔接位置は陰毛の上部とする説もあるが、陰毛の下(ペニスの高さ)の位置であろう。陰毛の上の場合は熔接の仕上げ量が多くなり不利である。また、熔接位置が陰毛の中央付近の場合も仕上げの手間がかかり不利である。陰囊は無垢铸造であり、熔接痕も判りづらいため、熔接は中子側だけで「鉛がらく」の仕掛けで行っている可能性がある。陰囊の下側部分(内太腿との接触部分)は無熔接で接しているだけの可能性が大きい。分鑄の意味は陰囊と両脚の接点の切れ込みと、股の下の切れ込みの仕上げのためと思われる。

8. ペニス付け根:熔接痕は判りづらい(図29,30ピンク色)。付け根接点に平滑部分がなく凹状に窪んでいるので熔接は中子側だけで「鉛がらく」の仕掛けで行っている可能性がある。

る。分鑄の意味はペニス付け根の切れ込みの仕上げのためと思われる。熔接は、陰囊と同時に行った可能性がある。

9. 右足甲部:楕円形の熔接痕がいくつか確認される(図31~34)。熔接痕は上部から左側面にかけては割とはっきりしているが、右側面は判りづらい。上面の楕円は周りとの段差を生じている。楕円の数は4つと想定できる。楕円同士は、接している部分もあれば1cmほど離れている部分もある。中央の楕円形上に小さな穴があり、これが鉛掛け時の湯口位置だった可能性がある。裏側は、鉛バリが一筋渡っている(図69)。鉛バリの形状は、5mmほどの帯状で角張った部分と丸みを帯びた部分がある。決壊痕とされているもの⁽¹⁹⁾は、その形状から中子原型由来のものと想定する。分鑄の意味は手と同様、指の仕上げ(取り回し)(特に指の下面)のためと思われる。また、熔接材の合金分析の類似や、実験における効率性から、右足中指付け根と同時に鉛掛け熔接を行った可能性が指摘できる。

10. 右足中指付け根:熔接痕は、はっきりと確認できる(図35~36)。不定形な円形。周りよりも茶色がになっている。裏側は、1mmの隙間を残したままであり(図70)、上2/3ほどで接合されている。分鑄の意味は指の仕上げ(人差し指の内側、薬指の内側、中指全体)のためと思われる。

11. 左足甲部:熔接痕は非常に判りづらい(図37,38)。一部熔接痕のように見える部分(図38赤色)は、裏側の鉛バリと照合するとずれているので、熔接痕ではない。中央部の

表1 鉛掛け熔接部分の成分と形状

| 番号 | 熔接箇所 | 部品の錫の比率 | 熔接材の錫の比率 | 熔接形状:Formigliの見解 | 熔接形状:松本の見解 | 特記事項 |
|----|-----------|---------------|----------|------------------|-----------------|------|
| | リアーチェA | トルソ平均 11.308 | | | | |
| 1 | 頭部髪房 | 頭部髪房左側 7.324 | | | 嵌金 | |
| 2 | 首 | 頭部 13.90 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 / 帯状 | |
| 3 | 右肩(右腕付け根) | 右腕平均 11.948 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | |
| 4 | 右手首 | 右手 15.642 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | |
| 5 | 左肩(左腕付け根) | 左腕平均 11.580 | | 楕円形 | 連続楕円形 | |
| 6 | 左手首 | 左手 13.208 | 8.78 | 楕円形 | 連続楕円形 | |
| 7 | 陰囊付け根 | 陰囊 14.182 | | 普通の鉛掛け | 中子側のみ (鉛がらく) | 無垢铸造 |
| 8 | ペニス付け根 | ペニス 16.483 | | 普通の鉛掛け | 中子側のみ (鉛がらく) | 無垢铸造 |
| 9 | 右足甲部 | 右足先 8.284 | 12.35 | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | |
| 10 | 右足中指付け根 | 右足中指 13.611 | 11.1 | 普通の鉛掛け | 単一円形 | |
| 11 | 左足甲部 | 左足先 8.221 | 11.11 | 楕円形 | 連続楕円形 | |
| 12 | 左足中指付け根 | 左足中指 13.296 | 12.3 | 楕円形 | 単一楕円形 | |
| | リアーチェB | トルソ平均 9.993 | | | | |
| 13 | 頭頂部 | 頭頂部左側 14.385 | | | 嵌金 | |
| 14 | 首 | 首中央左側 10.904 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | |
| 15 | 右肩(右腕付け根) | データ無し | | 楕円形 / 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | 後補 |
| 16 | 右肘 | 右前腕 0.327 | | 普通の鉛掛け | 鉛掛けではない | 後補 |
| 17 | 右手首(前腕中央) | 右手 3.278 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | 後補 |
| 18 | 左肩(左腕付け根) | 左上腕 23.744 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | |
| 19 | 左肘 | 左前腕 6.726 | | 普通の鉛掛け | 単一円形(3箇所) | |
| 20 | 左手首 | 左手 7.346 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | |
| 21 | 陰囊付け根 | 陰囊 11.222 | | 普通の鉛掛け | 中子側のみ (鉛がらく) | 無垢铸造 |
| 22 | ペニス付け根 | ペニス 13.799 | | 普通の鉛掛け | 中子側のみ (鉛がらく) | 無垢铸造 |
| 23 | 左脚付け根 | 左脚 8.99-9.85 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 / 帯状 | |
| 24 | 右足甲部 | 右前足 17.064 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | |
| 25 | 右足中指付け根 | 右足中指 26.187 | 19.1 | 普通の鉛掛け | 単一楕円形 | |
| 26 | 左足甲部 | 左前足 20.882 | | 普通の鉛掛け | 連続楕円形 | |
| 27 | 左足中指付け根 | 左足中指 17.372 * | 19.1 | 普通の鉛掛け | 単一円形 | |

小さな穴が熔接ライン上にあり、これが鋳掛け時の湯口位置だった可能性がある。裏側は、鋳バリが一筋渡っている（図71）。鋳バリの形状は、5mmほどの帶状で角張った部分と丸みを帯びた部分がある。また、X線写真⁽²⁰⁾にもはっきりと熔接痕部分の厚みを表す陰影が写る。分鑄の意味は手と同様、指の仕上げ（取り回し）（特に指の下面）のためと思われる。

12. 左足中指付け根：熔接痕は、一部はっきりと確認できる（図39, 40）。不定形。周りよりも茶色がかっている。鋳掛け部中央に四角い嵌金がある。湯口裏側は、1mmの隙間を残したままであり、上2/3ほどで接合されている。分鑄の意味は指の仕上げ（人差し指の内側、薬指の内側、中指全体）のためと思われる。

リアーチェB

13. 頭頂部：鋳掛け熔接ではなく、嵌金の技法によって装着されている。

14. 首：首前方を除き、一周するように熔接痕がある。一部は曖昧であるが、首左側から後方にかけて連続した楕円形痕がある（図41, 42）。右側にある筋2本は、皺の表現であり熔接痕ではない。前方、髪との接触部分は以下の理由から仕上げを回避するため無熔接もしくは裏側だけの熔接の可能性が大きい。分鑄の意味は顔面、髪の細部仕上げ（取り回し）のためと思われる。特に前髪の裏側の仕上げのため（手が入らない）。加えてトルソ鋳型の小型化のため。鋳型上部に位置するので、ガスによる気泡防止（細部表現へのリスク回避）のため。

15. 右肩（右上腕付け根）：熔接痕は、前方から後方へ水平に確認できる（図43, 44）。楕円形痕が、不揃いな形で確認できる。楕円形は綺麗なラインを持つものとギザギザのラインの部分があり、総じてトルソ側の方がはっきりしており、腕側はぼやけている。嵌金が多く見受けられる。脇の下の隙間（表面側）は熔接されていない（内部奥は熔接されている可能性がある）。分鑄の意味は前5世紀原作時においては脇の下の切れ込みの仕上げのためと思われる。加えてトルソ鋳型の小型化のため。ローマでの改作時においては、破損した腕の補作を接合するため。右腕全体は合金の違い⁽²¹⁾から後補とされるが、彫刻としての質（量、バランス、構造、動勢）は高く、他の部分と調和している。ただし、仕上げの造形は他の部分と異なり稜線を立てるようなものとなっていて、不釣り合いである。このことから、B像の破損した右腕から直接型取りを行い鋳造したが、仕上げの段階では本体のレベルに達することがなかったのではないかと想定する。背面から脇の下を見ると、隙間が存在する（図72）。

16. 右肘：分鑄位置とされているが（Riace 1984）、熔接痕は全く見受けられない（図73）。しかし、X線写真には鋳バリを表す影が写っている⁽²²⁾。これは中子鋳造土が鋳型焼成時に収縮を起こし、そこに湯がさしたと見るのが妥当だろう。この位置で分けるメリットが見当たらぬ。以上のことから、分鑄位置ではないと推定する。

17. 右手首（前腕中央）：熔接痕は判別しづらいが、楕円形と推測できる（図45, 46）。X線写真（Riace 2003, II, 130fig.246）（図78）には鋳バリを表す影が写っており、熔接箇所とみられる。通常の手首の熔接位置から大分肘寄り、前腕中央で熔接しているのは変則的である。分鑄の意味は手指の仕上げ（取り回し）のためと思われる。

18. 左肩（左上腕付け根）：熔接痕は、付近の色が激しく交錯するため判別しづらい（図47, 48）。亀裂が数本走っている。亀裂は完全に断裂しておらず断続的である。（第一次報告書では、この線が分鑄線として記載されていて、本来の分鑄線が載っていない。）加えて、断裂線の下に楕円形痕（図48黄色）が確認できる。位置からすると補修のためのものであろう。図48で赤色で示した付近が、原作時の分鑄ラインの位置であろう。脇の下の隙間（表面側）は熔接されていない（内部奥は熔接されている可能性がある）。分鑄の意味は原作時においては脇の下の切れ込みの仕上げのためと思われる。加えてトルソ鋳型の小型化のため。第一次修復時に合金の試料が採取されなかつたためこれまで後補か原作か不明とされていたが、原作の補修と推定する。

19. 左肘：左肘は前腕にさしかかる部分で切断されている。切断された腕にかぶさるようにポルパークス+前腕のパートが熔接されている（図49, 50）。一周せず、部分的な熔接（図50赤色）で、背後から空洞が見られる。

20. 左手首：熔接痕は判りづらい。楕円形の一部のような色の差を生じている部分があるが、A像左手のような段差はない（図51, 52）。X線写真（Riace 2003, II, 132fig.254）（図79）における陰影から、熔接と推定できる。分鑄の意味は、手指のより手の込んだ仕上げを行うため（取り回し）であろう。左前腕部は合金の組成⁽²¹⁾から後補とされているが、指先はコントラポストの造形的思想がよく表れていて像全体の動きに調和している。しかし、比率がやや小さく、上腕との連続性に欠ける。このため、原作と様式を同じくする同時代の別の像の左腕を再利用したか、または原型として活用した可能性が指摘できる。

21. 陰嚢付け根：熔接痕は判りづらい。わずかに、陰嚢付け根右側に筋の痕跡が残る（図53, 54）。ここを、陰嚢のパートの接点とみなすことができる。熔接位置は陰毛の上部とする説もあるが、陰毛の下（ペニスの高さ）の位置であろう（図55, 56）。陰毛の上の場合熔接の仕上げ量が多くなり不利である。また、熔接位置が陰毛の中央付近の場合も仕上げの手間がかかり不利である。陰嚢は無垢鋳造であり、熔接痕も判りづらいため、熔接は中子側だけで「鋳がらくり」の仕掛けで行っている可能性がある。また内視鏡によるデータ⁽²³⁾から、「陰嚢」のパートの裏側は湯が覆うような痕跡を示す（図75）、このことからも「鋳がらくり」⁽⁹⁾が裏付けられる。さらに、左脚付け根の熔接部分と接することから、「トルソ」「左脚」「陰嚢」「ペニス」のパートを同時に熔接した可能性が指摘できる。陰嚢の下側部分（内太腿との接觸部分）は無熔接で接しているだけの可能性が大きい。分鑄の意味は陰嚢と両脚の接点の切れ込みと、股の下の切れ込みの仕上げのためと思われる。

22. ペニス付け根：熔接痕は判りづらい（図53～56）。付け根接点に平滑部分がなく凹状に窪んでいるので熔接は中子側だけで「鋳がらくり」の仕掛けで行っている可能性がある。また内視鏡によるデータ（図75）から、「ペニス」のパートの裏側は突起が少し露出しており、このことからも「鋳がらくり」を裏付けることができる。分鑄の意味はペニス付け根の切れ込みの仕上げのためと思われる。熔接は、陰嚢、左脚付け根と同時に行った可能性がある。

23. 左脚付け根：1984年の段階ではトルソと同鋳とされていたが、1993年までにガンマ線写真により、公式の見解で分鑄とされた。熔接痕はやや判りづらい（図57～60）。前

から左横面にかけて斜め上に走り、左横面から背面にかけては水平に走っている。尻の切れ目の上方で、熔接の線は終わっている。前方の熔接痕は、帯の幅が広く、4cmほどの変色域がある。その中を観察していくと楕円形と思える熔接痕が確認できる。このように、二重の痕跡の存在に特徴がある。左横面中央部は、最も肌荒れが大きく湯口の位置を示唆するものである。左横面から後方にかけては、熔接痕は断続的に確認できるものの、判別し難い。 γ 線写真(図80)⁽²⁴⁾によつて、尻の中央付近の熔接線を示す陰影が確認できる。約2cm幅のラインが水平に通つていて、楕円を示す痕跡が重なるように写っている。また内視鏡によるデータ(図76)から、股の間の鉄バリが確認できる。X線写真(Riace 2003, II, 137fig.250)(図81)でも鉄バリを表す陰影と股のブロンズパーツの重複部分が確認できる。第二次報告書で示された熔接線のイラスト(Riace 2003, II, 122fig.231)では、他のどの部分よりも線の幅が広く記されている。強度を要する重要な箇所であったからこそ、仕掛けも含めて入念な鉄掛け作業が行われ、溶融が完璧に行われた結果、熔接痕が残らなかつたと考えられる。同じ接点を持つ陰嚢とペニスは同時に鉄掛け熔接を行つた可能性を作業の合理性の面から指摘できる。分鑄の意味は、フォルミッリはAに対してBの「コントラポストの意識の現れ」としたが、筆者は第1の理由は股及び尻の切れ込みの仕上げのためと考える。加えてトルソ鑄型の小型化のため。それから、陰嚢とペニスの接合の合理化のため。

24. 右足甲部：熔接痕は、不定形な帶状で確認でき、一部に楕円の痕跡がある(図61, 62)。左側面は楕円形に段差も生じている。分鑄の意味は指の仕上げ(取り回し)(特に指の下面)のためと思われる。

25. 右足中指付け根：熔接痕は、足先側ははっきりとした筋が確認できるが、指側が不明瞭(図63, 64)。細い楕円にも見える。裏側は、Aと違ひ隙間なく筋が一本通るのみである。分鑄の意味は指の仕上げのため(人差し指の内側、薬指の内側、中指全体)。

26. 左足甲部：熔接痕は判りづらい(図65, 66)。右側面、上部、左側面に断続的に痕跡が認められる。分鑄の意味は指の仕上げ(取り回し)(特に指の下面)のためと思われる。

27. 左足中指付け根：熔接痕は、判りづらい(図67, 68)。不定形な筋。裏側は、Aと違ひ隙間なく筋が一本通るのみである。分鑄の意味は指の仕上げのため(人差し指の内側、薬指の内側、中指全体)。

4. 鉄掛け方法の考察

再現箇所は、27箇所ある熔接ポイントのうち、特に重要な①「Aの右足甲」②「Aの足の中指」③「Aの左肩」④「Bの左脚付け根」⑤「ペニス」⑥「陰嚢」⑦「Bの左手首」の7箇所を取り上げた。鉄掛けの外型の制作にはいく通りかの方法が考えられる。大きくは、鉄掛けする部分の周りだけ铸造土で土手を作り、焼成したのち湯を鉄込む「ブッカケ鉄掛け」(図82)⁽²⁵⁾と、鉄掛けする部分(空洞)に対して鉄型をかぶせ、湯を回す「蒸し鉄掛け」(図83)⁽²⁶⁾に分けられる。そして、後者では接合部の空間に蠍を仕込み、湯口や上がりを設置したのち鉄型を作り、脱蠍焼成を行いそのまま湯を鉄込む「蠍型法」と、蠍を使わずに分割鉄型として作り、脱型したのち本体と別々に焼成し嵌め直して鉄込みを行う「込型法」の二つが考えられる。フォルミッリが示した楕

円形鉄掛けの方法は、それぞれの楕円に一回ずつ型を用意して流す、前述の「ブッカケ鉄掛け」に相当する。その他の「普通の鉄掛け」の方法としても「ブッカケ鉄掛け」を想定しているようだ。そして前述の「蒸し鉄掛け」に相当する「フロウ・ウェルディング」⁽²⁷⁾では楕円形をつなぐ部分で湯(熔解金属)が止まってしまうとして、すべての部位で除外している。楕円型と楕円型をつなぐ「筋部分」があるためである。これに対しスタンバーゲは古代の鉄掛け熔接を基本的にフロウ・ウェルディングと考えている(Steinberg 1973)。

4-(1)「A右足甲部分」の想定：

一、型の仕掛けの考察：「A右足甲部分」は今まで普通の熔接と言っていたが、詳細な観察によって筆者は楕円形熔接であるという見解に達した。その上で鉄掛け法を考察すると、ブッカケ鉄掛けの場合は4箇所の楕円に1回ずつ鉄掛けを行わなければならない。その場合常に熔接部を上面に設置しなければならないが、足の甲の本体側は全身トルソと一体であることを念頭に入れて想像した場合、厄介な問題が発生する。まず取り回しが容易でなく、一回の鉄込みごとに回転させなくてはならず、焼成を行うのも一回ごとになるので非常に煩雑である。また楕円面が湾曲しているため、多めに流さなければならず仕上げも大変である。次に分割鉄型にした場合、母材の肉厚が大きく、加熱量が大きいため歪み率の差が問題である。鉄掛けの湯は通常より高温にする可能性があり、わずかな隙間でも「さし込み」⁽²⁸⁾が起きやすく決壊の事故を招く恐れがある。さらに鉄込み前の位置合わせに時間を要するために本体が冷めてしまう可能性がある。よって今回は「作りやすさ、合理性」の視点から、①一気に鉄込みができる有利である。②表面の仕上げがしやすい。③型の焼成、脱蠍、本体の加熱を一回で行うことができるなどの利点があると考え、「蠍型」×「蒸し鉄掛け方式」に決定した。

二、鉄込み方向(湯口の位置)の考察：①本体を上向きに寝かせた状態(つまりが上)の場合、湯は水平方向に流れる⁽²⁹⁾

(図84)。湯の勢いがやや弱く、楕円形の上に来る部分に湯が回りにくいと思われる。(2)本体を逆さまにした状態の場合

(図85)湯流れは一方通行でスムーズである。湯の勢いは普通。しかし、全身トルソを逆さまにして穴に埋め、その上に窓を築かないといけないので工程上不利である。③本体を立たせた状態(図86)の場合は、甲の頂点に湯口を設け、下部に脱湯口(湯捌き／ゆばき)を設ける。脱湯口は蠍捌き／ろうばき⁽³⁰⁾としても働く。湯の勢いは最も強い。湯は二股に分かれて流れる。数秒流したのちに、脱湯口を塞いで湯を堰き止めるのでやや手間がかかる。下部より上がり⁽³¹⁾を設けたことも予想される。この場合は塞ぐ手間はかかるが、湯の勢いがやや弱く、型も大型となり脱蠍に不利である。実験では③の向きを採用(脱湯口あり、上がり無し)した。実際に全身付きで鉄掛けを行つた際は(図87)のようになり、像の前方から鉄込みをしたと想定される。

三、ブロンズ肉厚と型の問題：「リアーチェの戦士A」の足の甲部分の肉厚はデータ上約1cmとなっているが⁽³²⁾、現代の美術鑄物の常識からは厚く思える。型焼きの際本体の加熱が十分に行えるかが問題である。よって鉄型(外型)はあまり厚くせず、3cmほどとした。中子(内型)に関しては、實際は元の铸造の中子を再利用したものと考えられることから、パーツ同士の接点は铸造土を充填し、無垢に近いものとした。中子を繋いだ時にできる隙間にさらに铸造土を充填し、さし込み防止を図った。

四、蟻の成分と成形法：中子への加圧防止、脱蟻を早く行うことや燃え残りのカーボンを少なくしたい目的で、動物性油脂（市販のラード）と蜜蟻の混合物を用意した。配合比は実験ごとに変えた。蟻の成形は、中子側に少し隙間を持たせることで加圧防止を図った。表面側は、すりきりで完成時のボリュームで成形したものと（図111）、少し盛り上げ（約1mm）楕円形の周りに少し被るものを用意した（図138）。

五、ブロンズ断面の形状：楕円形部分の断面がどうなっていたかは、目視では確認できず予測でしかないが、日本式での通例に従えばV字型の凸面を作った可能性が高い（図88）。この方式は溶融が不完全でも補修が行える。垂直に切り落としただけのものも、溶融が完全であればあり得る（図89）。また、背面からの観察で楕円形が見えないため、棚を作り、中子に楕円形が接していない仕掛けも考えられる（図90）。甲に関しては、この3点を用意した。楕円形同士の間をつなぐ「筋部分」にどう湯を流すか？という問題に対しては、湯の馴染みと、流れを良くするために開先／かいさき⁽³³⁾をブロンズの中子側接点に設け、対応する中子铸造土部分を削って溝をつける（図91）ことで解決を試みる。また、ブロンズ表面側へ蟻を盛りつけ、湯を通す構造としたものも扱う。

4-(2) 「A右足中指部分」の想定：

指の断面は面積が小さく1箇所なので、蟻や外型を使わない「ブッカケ鉄掛け」によって行う。仕上げもその方が有利である。熔接箇所は半球状の開先を取り、パーツ同士を铸造土で仮設し、熔接部分を埋むようにすり鉢状の土手を築く。ブッカケのため蟻は使わない。足先側の肉厚が大きいので母材+鉄型は十分に加熱することが求められる。鉄ぐるみも考えられるが、熔接材の成分、熔接部分の痕跡から除外できる。何よりも、ブロンズの段階での「人差し指と薬指の仕上げ」という鉄掛け熔接の目的から外れてしまう。

4度目の指の鉄掛け実験の失敗により、指も蒸し鉄掛けである可能性も考えられる事態となった。

甲①②および中指の鉄掛け熔接実験での仕掛けの概略図は（図93、94）で示した通りである。本来は、向こう脛部分は本体トルソと一体であるが、今回は予備実験であるため足首で切ったパーツを使用した。また、それぞれのパーツの中子は铸造時の中子を再利用したと考えられるが、今回は石膏であることと断面の加工のため中子は取り出し、それぞれのパーツに再度真土の中子を充填する方式とした。実験は鉄込み・割り出しまでとし、仕上げは一部にとどめた。

*以下、A左肩、B左脚付け根、B陰嚢、Bペニス、B左手首に関しては、A右足甲、右足中指の実験の結果を踏まえて想定を行った。型の仕掛け、鉄込み方向、ブロンズ肉厚と型の問題、蟻の成分と成形法はA右足甲に準じる。楕円形の断面の形状は「垂直」に絞った。

4-(3) A左肩部分の想定：

「甲・指」と「A左肩部分」の大きな違いは熔接目的である。「A左肩部分」の熔接は左腕付け根の「脇の下の間」の仕上げが主要目的であると想定した。鉄型の小型化だけが目的ならば、現在の分铸位置より下の方で水平に一周していれば良いのである。わざわざこの部分で熔接がなされており、なおかつ「脇の下の間」は第二次報告書のX線写真を参照するとパーツ同士がぴったりと重なっている部分が広いと思われる⁽³⁴⁾。なお、脇の下の内部はあえて湯の仕掛けを蟻で施さず、削り中子の要領で隙間を作り湯を回す構造だったと思われる。また、肩部分の想定を行った際に、直接法と間接法に

よって制作法が変わることに気づいた。直接法の場合、肩と腕を繋げて作った場合でも、分割して作った場合でも、パーツ同士がぴったりと重なっている部分の蟻型の成形の工程が煩雑となることは否めない。間接法ならば、蟻板を張る際に厳密な合わせを行うことができる。出来上がったブロンズのパーツの「脇の下の間」に当たる部分は、鉄掛けの仕込みの前に完全にヤスリやキサゲ等で仕上げておくことが肝心である。楕円の数は、現物から推測して計4個とした。甲部分の結果から、左肩部分においても中心から二叉に分岐する方法を想定した。現物を見ると、中心の楕円形同士の接点に丸い痕跡があり、この付近が湯口だった可能性がある。湯流れを考慮すると、トルソを横向きに寝かせ、左肩が上になる位置であったと想定した。窯を組む必要性から、身体右半分は土間に埋め込んで焼成と鉄込みを行った可能性がある。甲と指の実験結果から、蟻は少し多めに盛り上げる方式とする。A左肩部分の仕掛けの概略図は（図95、96）に示した。

4-(4) B左脚付け根部分の想定：

熔接の規模は全パーツの中で最も大きく、難易度が高い。現物の観察でははっきりとした楕円形は認められないが、強度を必要としたため、外側にも内側にも多く蟻を張り溶融を促進した結果と思われる。熔接目的は、尻の切れ目から内股にかけての切れ込みの仕上げと思われる。前述のAの肩と同様に型の小型化が目的であれば、わざわざ尻の切れ目の上部で接合せず、太腿の上部で切った方が効率も良い。このパートの切り方こそ、仕上げを行なうべき場所を表している。A像では両脚は同鉄であるが、尻の切れ込みの深さを比較すると、Bの方がより深く切れ込んでいることがわかる（図97、98）。よって、Aでは尻と股の切れ込みの仕上げに対する考え方方がBと違っていたと見るべきであろう。このことは、AとBの全身像における造形上の思想の差異を語る上で、重要な部分といえる⁽³⁵⁾。また、Bの脚の遊脚側を切った理由として、狂いが生じるリスクは支脚のほうが大きく、トルソ全体からはみ出る量が支脚を切るよりも遊脚の場合の方が多いためであったと考えられる。湯口の位置、湯の方向はA左肩部分と同様である。その場合、寝かせた状態で位置合わせを行わなければならないので、（立てたときに）両脚の裏に蟻板などで位置合わせのゲージをあらかじめ作っておいた可能性がある。また、「脇の下の間」と同じく、「股下の間」はX線写真を参照するとパーツ同士がぴったりと重なっている部分が広いと思われる（図81）⁽³⁶⁾。内視鏡写真（図76）を見ると、股の内側のブリッジ部分で金属は決壊痕に近い形で連続して覆われている。これは、股の下の内部はあえて湯の仕掛けを蟻で施さず、削り中子の要領で隙間を作り湯を回す構造だったと思われる。

また、肩部分と同様に、直接法と間接法の問題がある。特に脚の場合は腕よりも深刻だ。直接法では、中子が詰まった状態の脚のパーツ（20kg以上にはなるだろう）を、取ったり付けたりしながら重なっている部分の蟻の成形を行わなければならず、その間トルソ側（200kg以上）は、支脚1本で立たせるために相当の支持構造が必要となる。間接法ならば、蟻板を張る際に厳密な合わせを行うことができる。出来上がったブロンズのパーツの「尻の切れ目、股の下」に当たる部分は鉄掛けの仕込みの前に完全にヤスリやキサゲ等で仕上げておくことが肝心である（図166）。楕円の数は、現物から計8個と想定した。甲部分の結果から、B左脚付け根部分においても中心から二叉に分岐する方法を想定した。湯流れを考

慮すると、トルソを横向きに寝かせ、左側が上になる位置であったと想定した。窯を組む必要性から、身体右半分は土間に埋め込んで焼成と鑄込みを行った可能性がある。蟻は、特に前側は多めに盛り上げる方式とする。湯口から見ると、後ろ側（尻側）の方が距離があることと、楕円形の痕跡が見当たらないことから、楕円形と帯状を合わせた形状（図92）の断面を尻側に採用し、湯流れをより早くさせる構造とした。前側の湯流れの端末は、内部に入り込み性器2パートを鑄がらくで止める構造とした（図101）。後ろ側の湯流れの端末は、尻の上部に差し掛かる少し手前に脱湯口を設けた。尻の上端ぎりぎりにしてしまうと、仕上げに影響するからだ。楕円形の数は、前側が4個、後ろ側が4個、計8個とする。性器のパートと、左脚のパートを同時にトルソ側へ設置し、パートごとの接点を厳密に調整したと思われる。鑄込みは性器と同時にいったと想定した。B左脚付け根部分の仕掛けの概略図は（図99、100）に示した。

4 - (5) B陰嚢部分の想定：

かつてはトルソと陰嚢の分鋳位置は陰毛上部とされていたが、不利である。陰嚢の接合箇所は表面に露出している部分が少なく、おそらく両脚には熔接されておらず接しているだけであろう。また、無垢铸造でもあることから溶融温度の調整も難しい。像内部で強固に接合されなくてはならない。このことから、「鑄がらく」の構造を持った鑄掛け熔接であったと想定する。陰嚢もペニスも、粘土または蟻での第一次原型の段階で分けて制作されたと想定する。第二次原型（蟻型）の段階で、鑄がらくの仕掛け（突起）を作る。両方とも無垢铸造する。Bトルソと左脚のブロンズパートを合わせた時の、性器が収まる位置の中子を削って、鑄がらくの金属が流れる空洞を作る。表面にわずかに現れる隙間には蟻を詰めて形を作る。前側の湯流れの端末は、陰嚢右側付け根の端の少し手前に脱湯口を設ける。付け根の端ぎりぎりにしてしまうと、仕上げに影響するからだ。陰嚢と両脚は極めて精巧に接している。トルソを铸造する際にブロンズの性器パートを「鑄ぐるみ」で付けた場合も、左脚を熔接する前にトルソ側へ先に熔接した場合でも、左脚との隙間をあとから微調整することは難しい。このことからも、性器のパートと、左脚のパートを同時に鑄掛け熔接したことが推定できる。トルソと左脚、陰嚢、ペニスの仕掛けの概略図は（図99、100、101）に示した。

4 - (6) Bペニス部分の想定：

ペニスは、熔接線が表側にないことから、像内部で強固に接合されなくてはならない。陰嚢と同じく「鑄がらく」の構造を持った鑄掛け熔接であったと想定する。ペニスと陰嚢の重なる部分は熔接されておらず接しているだけであろう。

想定は、上記「陰嚢部分」と同様である。

4 - (7) B左腕部分の想定：

分鋳の理由は、A右足甲と同じく手先の細部の仕上げのためであったと思われる。B左腕部分は後袖であるが、合金の配合はトルソとあわせ、第一次利用時（原作）を想定して行った。楕円形の配列は、全熔接痕のうち最もはっきりしているA左腕のものを参照し、4個とした。鑄掛け熔接は、Bの現状は「肘から先（ポルパークスを含む前腕）のパート」と「左手のパート」の接合ということになるが、Aを参照するならば第一次利用時（原作）は「左肩から手首までのパート」と「左手のパート」ということになろう。順番としては左腕とトルソを接合する前に行なったと想定する。鑄込みの方向はA

左腕のものを参照し、下部の楕円の中心の穴が湯口由来のものと仮定した。よって上下逆転状態で鑄込んだと想定した。これは、窯のなかでは上腕部分が土間に収まるので都合がよい。脱湯口は一つとした。B左腕部分の仕掛けの概略図は（図103、104）に示した。

5. 鑄造実験

[蟻型成形とブロンズ原型について]

今回使用したパートは、再現模刻像からシリコン型または石膏割型を作り、そこから蟻型（蟻による原型）を成形した。それぞれ楕円形の隙間は蟻の段階で作っておいた（ブロンズの段階で彫ったとする考え方もあるが、不合理である）。蟻型の詳細なデータはそれぞれのパートの実験記事で後述する。完成した蟻型は石膏铸造（この工程は古代の再現ではない）でブロンズパートにした。この際、現物の成分分析による金属配合に基づき铸造した（表1）⁽²¹⁾。

[金属の配合と熔解について]

ブロンズパート制作、鑄掛け実験とともに同じく、金属配合熔解（更合わせ／さらあわせ）には、錫のインゴット（1kg）と純銅ペレット（粒状）を使用した。熔解方法は以下のとおり。**①**銅22kg、錫3kg（例：錫12%の場合）を準備する。**②**30番ガス熔解炉（るっぽ上げ式）に点火。火力最大。**③**るっぽに錫のインゴットを投入。**④**錫が溶け次第（10分ほど）、銅ペレットを3kgほど投入する。**⑤**鉄棒でつついで表面が少し動くくらいに溶けたら、また3kgほど投入。これを繰り返す。合金が出来ている場合は、最後に合金を足して量を調整する。**⑥**銅の投入をすべて終えたら鉄棒でかきませ、炉の空気孔を絞り、還元炎に変える（酸化防止）⁽³⁷⁾。わずかな隙間をあけて、炉に煉瓦の蓋を置き、温度の上昇を待つ。**⑦**1130℃まで上昇させる（ここまで開始から約1時間）。湯の垢（酸化物等のゴミ）を鉄棒で取り除く（温度が高いため、垢はノロ（スラグ、鉱滓）状である）。**⑧**火を止めたら、すぐに藁灰を湯面に投入する⁽³⁸⁾。**⑨**るっぽを取り出し鑄込みへ。

[型材について]

原作の铸造物土／いものつち、すなわち砂や纖維まじりの粘土質で焼成後は素焼き状（800℃焼成粘土）となった、本来の铸造物土⁽³⁹⁾（図102）の研究は途中段階のため、日本古来の土型材である「真土／まね（焼型）」によって代用した⁽⁴⁰⁾。これは、現在我々が使っている材料の中では、古代ギリシアの铸造上に最も近い素材である。真土は焼成による伸縮が少ないと、耐火度において有利だが筋金を入れなければならず、型の構造に関しては古代と若干違いがあることが問題である⁽⁴¹⁾。

[実験1] A右足甲部分 合計4点

① [蟻型成形～ブロンズ原型]

A右足甲の蟻のパート（足先、脚）は、再現模刻像から取ったシリコン型を使用して作成した（図105）。データに従い、厚みを10mmとした。石膏铸造により、ブロンズパートとした。この際厚みとの関係から、湯口は「雨堰／あめぜき」方式とした⁽⁴²⁾（図107）。鑄込みでは予想以上に湯流れが良かった。現物の湯道と堰の位置を考えるうえで重要な事例となつた。

② [鑄型成形]（全部で4回の実験を行い、それぞれに若干のデータの差があるが、誌面の制約上、主に「甲1」の制作時のデータを記載）

真土による铸掛け熔接用铸型制作の手順

① パーツの接合部は、湯馴染みを良くするため酸化膜を取り素地を露出させておく。

② 中子部分はまず、埴汁／はじる⁽⁴³⁾を地金部分に塗布し、玉土／たまつち⁽⁴⁴⁾を厚み2cmほど詰める、この際焼き真土⁽⁴⁵⁾を埋没させ水分を抜く。次に粗土／あらつち⁽⁴⁶⁾を厚み3cmほど詰める。この際も焼き真土を埋没させ水分を抜く。少し乾燥させる。中子は厚み計5cmほどとした。原作ではもともとあった中子を利用したと考えられるが、実験では中子を再び制作する必要があった(図108)。

③ 楕円型の突き合わせ(筋)部分を目安に両パーツを、芯金(焼き鉈した鉄筋)と鉈し番線を用いて合わせ補強する。これは真土型のため必要なことであり、古代の粘土型では多少違う補強を施したと思われる(図109)。

④ 中子同士の隙間に埴汁を塗布し、玉土で埋める。椭円形の筋部分の裏側の中子側を削り(図110)、湯の通り道を作る。中子内面に墨汁を塗布する⁽⁴⁷⁾。足裏の湯周りを良くするため削り中子(ブリッジとなる)を設ける。

⑤ 動物性油脂(ラード)と蜜蠟を配合する。足裏側のブリッジと、湯の通り道となる椭円形部分の隙間に配合油脂を詰め、完成時の表面にあたる部分まで成形する(図111)。この際、中子にあたる部分まで詰めず、中空とする。これは蠟の膨張による型への影響を避けるためである。

⑥ 湯出口として、蠟棒(径10mm)または丸めた紙(燃焼焼失用)を付ける(図112)。

⑦ 片側(足裏側)から、铸型材を成形する。まず湯の当たる蠟の部分と、そのまわり1cmの範囲に埴汁を塗布した後、肌土⁽⁴⁸⁾を軽く押しあてながら厚み2mmほど付ける。それから玉土(厚み1cm以内)、粗土(厚み2cm以内)を、埴汁と焼真土を交えて付けていく(熔接ラインから約5cm外側まで)。ブロンズ母材の加熱を考慮し型の厚みは約2~3cmほどとした。芯金と番線のまわりは粗土で覆う。土間土などで水分を取り放置、そのまま自然乾燥させる。

⑧ 足裏側の型が少し乾燥したら、土間や作業台などに反転して固定する。

⑨ 上面側の工程を足裏側同様に行う(図113, 114)。湯口は口径4cmほどを粗土で造形する。湯口内面に、墨汁を塗布する。土間土などで水分を取り放置、そのまま自然乾燥させる(図115, 118)。

*甲3に関してはフォルミックリが提案した向きで湯口を作成した(図116, 117)。

② [焼成と金属熔解、铸込み]

① 焼成炉の制作。型を乗せる基台として土間に煉瓦(高さ20cmほど)を組み、素灰(陶片)などで隙間を調整し、粗土を交え型を固定する。そのまわりを耐火煉瓦と抗火石を使って組み炉壁とする。炉壁の下部は、通気口として隙間を設け薪用の火口を2箇所作った(図119)。窯の構造は(図121)に示した。

② 焼成は主に薪を使用し補助的に炭を使用。铸型焼成は一気に加熱を行う「ヒートショック方式」で行った。これによって、脱蠟は早い段階にて完了。焼成温度約800°C⁽⁴⁹⁾。焼成プログラムは(図122)の通り。ブロンズ本体はほんのり赤みが差す状態で、温度を保持。厚みを考慮し、通常行われている铸掛けの温度よりも母体を熱くした。窯の蓋は、状況に応じて調整。点火より2時間で完了(図120)。薪を使用する利点は、火がまわりまんべんなく铸型をあたためられること

と、中性～還元炎を保つことで酸化防止の効果も期待できる。

③ 木の棒の先に水粘土を、また水分を遮断するために亜麻仁油を塗ったものを堰き止め用に用意する(図124)。

④ 窯焚きと同時に金属を熔解する。データに基づき純銅87%:錫13%の更合わせを行った。熔解炉内の金属の最高温度は1150°C。铸込みのタイミングは最終的には炉内の「铸型と地金の色」で判断(図123)⁽⁵⁰⁾。

⑤ 窯壁を崩し、铸型の脱湯口の下に湯溜まり用の埠堀を配置。

⑥ 铸込み。注湯温度は1100°C。勢いよく流す。脱湯口から湯が排出される。注湯から約14秒で堰き止め。計7kgを注入した(図125)。

⑦ 窯内の余熱で60分徐冷する。その後、水冷して割り出しを行う。

③ [結果]

① [甲1] 良好(図127, 89, 86)。強度は十分。下部椭円形部分に気泡。(堰き止め用の粘土に油をつけておらず、水分の影響を受けたと思われる。脱湯口の距離が短かった。)椭円形部分にわずかな変形が見られた。(型の土を盛り付ける際の圧力により油脂原型部分が歪んだか、湯の引け⁽⁵¹⁾、蠟煮え⁽⁵²⁾、型の「焼け前」⁽⁵³⁾のいずれかが考えられる。)(図128)。内部に铸バリが出たが、これは中子同士の隙間に流れ込んだものである。現物の中子はすでに焼成済みのものを使うが、今回は中子の焼成を铸掛けと同時行つたため引けが大きかったと見られる。

② [甲2] 良好(図129, 88, 86)。強度は十分。内部の铸バリは、現物に近い形で現れた(図131)。変形が甲1同様に起きた。このパーツでは、中指の铸掛けを連続して行い、甲と指を同時に铸掛け熔接した可能性を探った。問題なく行えたことで、同時铸掛けがあり得ることの検証となつた。熔接箇所の部分的な仕上げを行つた。研磨作業は、タガネ、ヤスリ、キサゲを用いた(図132)。研磨結果は湯口、椭円形部分、筋部分ともに良好であった(図133, 134)。

③ [甲3] やや良好(図135, 89, 84)。铸込み時、流れが途中で停止してしまつた。本体と熔接箇所に段差が生じた。強度はあるが、研磨すると微細な筋が残つた。湯の流れが水平方向であったため、勢いが弱い。この場合は、湯の温度ももっと高くし、脱湯口はもっと太くしなければいけないかもしれない。検証としては有用な資料となつた。

④ [甲4] 非常に良好(図137, 90, 86)。甲1, 2よりやや注湯温度を高くした。铸肌は今までのなかで最もきれいで、ガス欠陥や引けがなかった。今回は、椭円形部分とその周囲に蠟を0.5mmほど盛り上げたが、ブロンズ本体とのなじみもよく段差もない。仕上げは右サイド、脱湯口付近を行つた。椭円形部分では铸境は全く見当たらず溶融が完全であることが解る。このことから、蠟の盛り上げの効果は大きく、熔接痕のはつきりしない現物についても説明がつく。筋部分では溶融が進み筋が無くなつて一体化していることが解る。椭円形同士が重なつたように連続する痕跡についても、「溶融の強い」熔接が行つた結果であることが分かる。

甲部分の工程を通しての見解：結果の良好な4点のサンプルは、細かい傷を除けば強度において十分な熔着を示した。铸掛けにおいてマイナス面と思われた肉厚は、むしろ炉内での加熱の際に脱落の心配が少なく有利であった。椭円形铸掛け熔接が足甲部分に適用されたということは、すべての熔接箇所に強度をつけるために適用されたと考えられる。それは、特にタガネ仕上げなど最後の仕上げ時の負荷をしのぐ

表2 A右足甲各データ

| | 楕円型の断面 | 湯口の配置、流れ方 | 蠍の配合比 | 湯の温度 (°C) | 流し時間と排出量 秒/kg |
|----|--------|-----------|----------|-----------|---------------|
| 甲1 | 垂直 | 甲上部、2方向 | ラード8:蜜蠍2 | 1110 | 14秒/7kg |
| 甲2 | V字 | 甲上部、2方向 | ラード8:蜜蠍2 | 1110 | 14秒/7kg |
| 甲3 | 垂直 | 甲右横、1方向 | ラード5:蜜蠍5 | 1120 | 5秒/5.5kg |
| 甲4 | 棚型 | 甲上部、2方向 | ラード5:蜜蠍5 | 1130 | 15秒/7.4kg |

ためであったと考えられる。また、楕円形の造作は強度の面だけでなく、パーツどうしの位置合わせの精度を高める重要な仕組みであることからも、すべての位置に適用されたと推定する。ちなみに帶状のブロンズパーツも用意して、蠍の埋め込みまでのデモンストレーションを行ったが(図92)、位置合わせの基準がまったく無いので、精度に欠ける。ただし鋳造実験を行っていないため、「強度」に関しては、検証が必要である。ラードの使用は、マイナス面もあった。これは鋳型の成形時に、型材の圧力によって変形をおこすことである。甲4の鋳型の成形では、中子側の開先を作る作業や、中子同士の接点の補修がしづらく、楕円形の「棚型」の断面はあり得ないことが判明した。

[実験2] A右足中指部分 合計4点

① [蠍型成形～ブロンズ原型]

中指の蠍のパーツは、再現模刻像から取ったシリコン型を使用した(図106)。データに基づき、無垢鋳造とした。石膏鋳造により、ブロンズパーツとした。配合比は純銅87%:錫13%とした。中指側の開先と、足先側の開先の比は1:3程度とした。中指の断面は湯との接触面積を多くするため足先側の開先の抉りを深くした(図140)。

② [鋳型成形]

鋳型の制作工程や構造は、甲部分に準じる(図141)。突き合わせ部分が小さいので位置合わせが難しい。とくに下側の鋳型から成形したため、より困難であった。鋳型は、すり鉢状とし、脱湯溝を設ける。

③ [焼成と金属熔解、鋳込み]

[指1]は、煉瓦の炉を組み、炭による焼成を行った。焼成温度のデータは取らず「型の色」で判断。鋳込みの直前に窯から取り出し、インゴットケースの上に移動した。注湯温度は1030°C。型が少し冷め、湯の温度も低いためか注入した金属が途中で流れず、熔着しなかった。

[指2]は、煉瓦の炉を組み薪で焼成。焼成温度約800°C。窯内での鋳込み、注湯温度は1130°C、7秒計2kgを注入した(図142)。

[指3]は、薪で焼成(甲2と同時に)行った。窯内での鋳込み、注湯温度は1120°C、7秒計2kgを注入した。

[指4]は、薪で焼成(甲4と同時に)行った。窯内での鋳込み、注湯温度は1120°C、10秒計1.6kgを注入した。

④ [結果]

① [指1] 失敗。型割りの際、脱落。原因是湯温不足と鋳型焼成温度不足であったと思われる。

② [指2] 良好(図143)。接合は良好だが、湯出口のレベルをぎりぎりに設定したため、引けによって量が少し足りなくなった。

③ [指3] 良好(図144)。位置合わせに関しては、若干のズレが出た。鋳境／いざかいが目立つ結果となった(図145)。

④ [指4] 失敗。型割りの際、脱落。原因是今のところ不明。考え得る現象として、①埴汁が熔接面に付着していて膜とな

って遮断された。②流し込んだ最初の金属が何かしらの理由で冷めてしまった。③甲の鋳込みの後に行なったため、鋳型と母材の温度が低下した。

中指部分の工程を通しての見解：結果的には、中指の鋳掛け熔接が最も失敗の確率が高い結果となった。これは、この部分のみブッカケ鋳掛け方式であるという理由によるものかもしれない。通常のブッカケ鋳掛けをするものに比べ、厚みが大きいため温度の変化に敏感であるかも知れない。現代でも、無垢のパーツ同士の点付け熔接が難しいのと同じである。このことから、仕上げが煩雑ではあるが蒸し鋳掛けである可能性も考えられる。「ずれ」に関しては、反省点が残る。型を作成する前に松ヤニなどで固定をしたほうが良いかも知れない。いずれにせよ、予想外に難易度が高い部位であることが判明した。

表3 A右足中指各データ

| | 湯の温度 (°C) | 流し時間と排出量 秒/kg | 特記事項 |
|----|-----------|---------------|---------|
| 指1 | 1030 | 2秒で停止/数10g | |
| 指2 | 1130 | 7秒/計2kg | |
| 指3 | 1120 | 7秒/計2kg | 甲と同時鋳掛け |
| 指4 | 1120 | 10秒/計1.6kg | 甲と同時鋳掛け |

[実験3] A左肩部分

① [蠍型成形～ブロンズ原型]

A左肩の蠍のパーツは、再現模刻像から取った石膏割型を使用した。今回は、甲部と違いトルソ側と脇側のパーツ同士が「重複する」部分があることで、どのようにして蠍を型に張り込むか？という問題である。試行錯誤の末に考案した方法は、片側のパーツの接点になる部分に先に片側の蠍板を張り込んで形作り、次に粘土水と唾液⁽⁵¹⁾による離型材を塗布し、もう一方を張り合わせる。これで一度に両側のパーツの蠍型を成形できる(図146)。現物の楕円形痕がはっきりしており、忠実に写し蠍型の段階で加工した。楕円の形状はA右足甲の実験で問題の無かった垂直断面の楕円とした。計4個の連続楕円形となった。ブロンズパーツは、銅88%:錫12%の配合で鋳造した。ブロンズにしてからは、脇の下部分をヤスリやキサゲ等で仕上げる(図149, 150)。A右足中指部分と同じように筋部分の開先部分を削り取った。

② [鋳型成形]

鋳型の成形の手順は、A右足甲部分に準ずるので略す。中子部分の面積が大きいため、突き合わせの際には細心の注意を払う。また、脇の下の奥にあたる「重複する」部分の末端のまわりの中子土は、この部分に湯が回るように少しだけ削っておく(図151)。脱湯口は、撮影用に赤い蠍の丸棒(径10mm)を使用した。楕円形内に詰める蠍は、ラードの成分を減らし、型の成形時におこる圧力の影響を受けないようにした。鋳型成形の過程は(図152～154)に示した。

③ [焼成と金属熔解、鋳込み]

鋳型の焼成方法、窯の組み方はA右足甲部分に準ずるので略す。A右足甲部分の結果に「焼け前」の可能性があるため、

少し焼成時間を延ばした。焼型の焼成時間は約1時間半で、30分で600°Cまで上昇、60分で800°C、以後キープで最終温度は800°Cである(図155)。鋳込みの温度は、1130°Cにて出湯した。溶融の強いサンプルを示すため、流し時間は多めに取り22秒とした(図156)。

④ [結果]

熔接は良好(図157)。強度は十分。熔接痕は引けがなく鋳肌はきれいである。このことにより、蟻の成分はほとんど蜜蠍でも大丈夫という結果となった。高温で鋳込んだため、湯口の横に引けが出た(図158)。しかし、このことは現物に現れた丸い痕跡(図24)と重なり、湯口の位置を肯定する証明となった。また、中子同士の隙間に湯が差したが、A右足甲と同じ理由で、中子由来である。今回は、蟻を1mm盛り上げた楕円形と筋部分を一部仕上げた。特に長時間流したので、他の部位との連続はとくに滑らかである。鋳境は全く見当たらず溶融が完全であることが解る(図159、160)。このことから、蟻の盛り上げの効果は大きく、熔接痕のはっきりしない現物についても説明がつく。

A左肩部分の工程を通しての見解：蟻型から鋳込みまではほぼ完璧に行われ、工程の基準を示した。また、鋳掛け後の脇の下は、現物に見る造形感に近く、分鑄をしなければ成し得ないことが分かる。

[実験4] B左脚付け根と性器(陰嚢、ペニス)部分

① [蟻型成形～ブロンズ原型]

(1) B左脚一部、Bトルソ一部

今回の実験中、最大の難所である。実際は、トルソと左脚の接合という大がかりなものであるが、実験として上は脇の上部、下は太腿の中間あたりで切り取ったパートで行った。再現模刻像から取ったシリコン型に蟻板を張り込んで制作した(図161)。肉厚は、全身の平均値をとって7mmとした。A左肩部分と同じく、トルソ側と左脚側のパート同士が「重複する」部分があることで、張り込み方法はA左肩部分と同じく、片側ずつ蟻型を成形する方法をとったが、接点の距離が長いため、相当の時間を要した(図162～164)。ブロンズパートは、銅88：錫12%の配合で鋳造した(図165)。ブロンズにしてからは、尻の割れ目から股の下部分にかけて両パートをヤスリやキサゲ等で仕上げた(図166)。重複部分が多くあることで、トルソと左脚の合わせがより正確になるという現象が判明した。楕円形の加工は蟻型の段階で行ったが、湯口の位置から見て後ろ(尻)側の距離が長いことから、湯流れの速度をつけるために筋部分の表側を半分のブロンズ肉厚まで削り、楕円の幅と同じ溝を作った(図167、168)。この構造では、鋳掛け後の表面は帯状となり、現物に見る帶状痕と一致する。この「楕円×帯状」型鋳掛け熔接で起こるデータ採取も目的とした。前側は垂直断面の楕円形とした。後ろ側の楕円は4個、前側の楕円は4個、計8個の連続楕円形となった。A右足中指部分と同じように筋部分の開先部分を削り取った。

(2) B陰嚢

陰嚢の蟻型は、再現模刻像から取ったシリコン型に溶けた蟻を注型して制作した。蟻型の段階で、鋳がらくり(鋳ぐるみ)の仕掛けを成形する(図169)。内視鏡のデータでは、丸い突起が中子側に突出しているように見えるが(図75)不明瞭のため省略した。トルソ、左脚、陰嚢と複雑な接点を持つので蟻型、ブロンズパートいずれの段階でも接点を精巧

にした。これは、粘土原型の時点でも同じであったと考えられる。ブロンズパートは無垢で鋳造した(図171)。

(3) Bペニス

ペニスは、陰嚢と同様に蟻型の制作をおこなった。陰嚢との接点には細心の注意を払った。蟻型の段階で、鋳がらくり(鋳ぐるみ)の仕掛けを成形する(図169)。そのため、ブロンズパートは現物から見える長さよりも長い(図170)。このことは、造形的にも形態の強さを支える要素であることが判る。陰嚢とペニスの重なり方は図172に示した。

② [焼型成形]

Bトルソ、左脚、陰嚢、ペニスの4つのブロンズパートを組み立てる。トルソ、左脚は、真土や鉄筋で補強しながら位置合わせを行なう(図173)。組み立ての際、トルソと左脚の重複部分と楕円形によって思いの外位置合わせが順当に行えた。これは逆をいえば、これが無いとどうにもならない組みといえる。陰嚢、ペニスは、少量の松ヤニを使ってトルソ側に固定する(図174)。陰嚢、ペニスの裏側(中子側)の鋳からくり用の突起部分を蟻で覆う(図175)。股のブリッジ部分を蟻で覆う。この2箇所は、本来は削り中子であったと考えられる。時間の制約から中子をすべて充填することが叶わず、中子側は4cm程度の厚さとなってしまった。楕円形部分の後ろ側は帯状であるので中子側の開先は少なくし、前側の中子側の開先は多めにとった。湯の流れは概略図(図99、100)に示したとおりであるが、特に脚の付け根前側はここを通過した後、性器の裏側を通過し脱湯口へ至るという複雑なものである。湯の通過する部分に蟻を充填する。とくに前側は、溶融を強くするために表面の蟻の盛り上げを楕円形部分で2mm、筋部分は4mmとした(図176)。前側の湯流れの端末は、想定通り陰嚢右側付け根の端の少し手前に脱湯口を蟻棒で設けた(図173)。焼型の素材や制作方法は、A右足甲部分に準ずるので略す。完成した焼型は図177に示した。

③ [焼成と金属熔解、鋳込み]

焼型の焼成時間は約1時間半で、30分で600°Cまで上昇、60分で800°C、以後キープで最終温度は800°Cである(図122)。実際の窯焼きは、トルソであり中子の質量も大きいことから相当の時間をかけたことだろう。今回の窯のサイズは外寸70h × 90w × 80dである。実際にはこの位の窯をトルソの一部に組んで焼成を行ったと想定する。鋳込みの温度は、1130°Cにて出湯した。溶融の強いサンプルを示すため、流し時間は多めに取る予定であったが、鋳込み途中で前側の湯が止まるという問題が生じたため、後ろ側を14秒で止めた(図178)。

④ [結果]

熔接は良好(図179、180)。強度は十分。熔接痕は引けがなく鋳肌はきれいである。後ろ側の溶融は強く、「楕円×帯状」形鋳掛け熔接も鋳掛け法のひとつとして考えられる結果となった。前側は溶融が進んでおらず、母体と熔接材の間に段差を生じている。とくに、陰嚢とトルソの接点には湯が回らず、隙間を残す結果となった。しかし、この程度の隙間であれば嵌金で修正が可能である。陰嚢とペニスの鋳からくりは成功といえ、強固に固定された。結果に若干の問題はあったものの、仕掛けに関しては概ね成功といえる。仕上げでは、溶融の進んだ後ろ側の帯と、溶融の進まなかった前側の楕円形部分について、研磨作業を行なった。後ろ側では鋳境は全く見当たらず溶融が完全であることが解る。前側では、わずかに部品同士の線が露呈した(図181、182)。

B左脚付け根と性器部分の工程を通しての見解：湯止まりの原因はいくつか考えられる。①左脚付け根から性器の裏側に移行する湯の通り道がやや細く、急な角度も多いので温度が低下したのではないかと見られる。②後ろ側の湯流れが良すぎて、前に回る湯の圧力が低かったのではないか。③陰嚢が無垢であるため、放熱により陰嚢裏側で温度低下を招き、湯が固まってしまったのではないか。また、後ろ側に適用した「楕円×帯状」の反転ヴァージョン（ブロンズ熔接箇所の厚み外側半分が楕円形で、中子側半分が帯状という方式）も、考えられる。この場合は、内部痕跡は幅広で、表面は楕円形となる。裏側の痕跡は、内視鏡のデータに近い結果となった（図183、184）。表面の蟻の盛り上げを楕円形部分で2mm、筋部分は4mmとしたため、仕上げ量が多く大変であった。厚みに関しては大きすぎだろう。前述の問題点を解決すれば、より精度の高い熔接が可能と思われる。現物にみる嵌金の多さと比べると、今回の鉄掛け熔接のほうがきれいに行えたといえよう。今回考案した4パート同時鉄掛け方法は、いかに効率よく作業するかという視点から考え出した結論であったし、この考えが全工程についても有効である証である。

[実験5] B左腕の鉄掛け熔接の再現実験

① [蟻型成形～ブロンズ原型]

仕様はほぼA右足甲④に準ずる。指は原作とおなじく、無垢とした（図185）。

② [鋳型成形]

仕様はほぼA右足甲④に準ずる（図186、187）。

③ [焼成と金属熔解、鉄込み]

鋳型の焼成はA左肩部分と同時に行った。筒型となるので、脱湯口は1箇所とした。脱湯口が真下にあると押さえにくいので、斜め横に来るよう湯道を曲げた。

④ [結果]

熔接は良好（図188）。強度は十分。熔接痕は引けがなく鉄肌はきれいである。仕上げでは楕円形と筋部分の一部について、研磨作業を行った。鉄境は全く見当たらず溶融が完全であることが解る（図189、190）。

B左腕部分の工程を通しての見解：これまでの経験から、容易に鉄掛け熔接作業をおこなうことができた。B左腕の鉄掛け熔接は筒型であるため、今回の仕掛けはそのまま「首部分（頭部とトルソ）」の鉄掛け熔接に応用ができる。ここまで結果として、楕円形付近の蟻の盛り上げは1mm位がベストであることを導きだした。その構造は「筋部分」を表裏で包み込むものであり、強度を上げる鉄ぐるみの要素があったとも想像でき、それが楕円形の意味にもつながる。

6. まとめ

本稿では「リーアーチェのブロンズ」における鉄掛け熔接技法について検討し、再現铸造実験を中心に具体的な工程案を提示した。また、熔接箇所に関する調査成果を報告し、分铸について総合的に検証した。得られた知見は「リーアーチェのブロンズ」にとどまらず、古代ギリシア古典期のブロンズの

熔接全般について応用できる。

1) 鉄掛け熔接に関する新知見

ほぼすべての箇所が「楕円形鉄掛け熔接」であることを提示した。楕円形は、完璧さを求める上で、作業効率から導き出された工法であった事が伺える。楕円形の仕掛けは、第一に「位置合わせの精度」を完璧にすることであり、第二に熔接強度を上げる意味で、合理的な形態であったことが判った。鉄掛けの仕組みは「蟻型」×「蒸し鉄掛け」によるものが、実験によって証明された。今回の実験で①「Aの右足甲」②「Aの足の中指」③「Aの左肩」④「Bの左脚付け根」⑤「ペニス」⑥「陰嚢」⑦「Bの左手首」を取り上げたことによって、他の各部分の鉄掛け熔接の技法に応用することができる。実験の結果、楕円形の断面は垂直であることが推測できる。また、現物の目視観察で、楕円形の痕跡が見えない部分は溶融が強い熔接であり、楕円形の痕跡が見える部分は溶融が弱い熔接であることが推測される。さらに、蟻の盛りつけ方の最良点を導きだした。

2) 分铸における新知見

「リーアーチェのブロンズ」は、執拗なまでに仕上げに拘っていた。分铸の意味は、まずもって「ブロンズでの仕上げ作業追求の結果」であると結論づける。

2) - 1 : 切れ込み部分の仕上げ 例: 腹の下、性器、股 (B)

彫刻家にとって切れ込み部分の成形は急所ともいえる部位である。二つのパートを別々に仕上げ、後に合わせる技は、ブロンズならではの技法であり、この方法でしか成し得ない表現に至っている。ブロンズ彫刻が大理石彫刻に対して有利な点がここにある。

2) - 2 : 細部の仕上げ 例: 足の中指、足の甲、手首、首

彫刻家を生業とする筆者の経験として、彫刻は頻繁に転がしながら作った方が端的に「造形しやすい」ということがある。特に、手で抱えられる大きさの場合尚更である。鑿、キサゲ、ヤスリなどの仕上げ作業を行う際に、作品が固定された状態だと自分が動くしかない。もし細部の彫琢を必要とする場合に、ある部分で切ることが許されるならそうするだろう（足の指がトルソと一体のままの時と、甲で分割できた場合を比較すれば自明である）。ブロンズの制作は、ほとんどの工程が重要な要素を抱えており、どの工程も疎かにできないが、仕上げは格別であった。仕上げをどうするか考えた結果生まれたのが、分铸であった。

3) 今後の展望

古代ギリシアの铸造技法、特に「リーアーチェのブロンズ」のような超絶技巧が集約された傑作を前に、技法の解明を試みることは難題であった。技法の想定だけでは進まず、「作ってみなければ判らない」ことが非常に多い。謎とされてきた性器、足の中指や、足の甲の分铸の意味についても制作（追体験）してみなければ判らなかった。以上のことから、今後も「実験」に重点を置いて研究を推進する。今回は、ほとんどが全体の一部のパートだけでの実験だったため、実物との差を考慮して再検討しなければならない。将来的には、等身像での実験を目指している。今回は铸造土として現代日本の

表4 各部データ

| | 楕円型の断面 | 湯口の配置、流れ方 | 蟻の配合比 | 湯の温度 (℃) | 流し時間と排出量 秒/kg |
|-----------|--------|------------|----------|----------|---------------|
| A左肩 | 垂直 | 左側中心、2方向 | ラード1:蜜蟻9 | 1130 | 22秒/14kg |
| B左脚付け根、性器 | 垂直 | 左側中心、2方向 | ラード1:蜜蟻9 | 1130 | 14(7)秒/9kg |
| B左腕 | 垂直 | 手首下部中心、1方向 | ラード1:蜜蟻9 | 1130 | 9秒/6kg |

真土を使ったが、今後は古代の铸造土研究と並行して铸造接合技術の検討を進める必要がある。

1) 武藏野美術大学

謝辞

今回の実験、執筆にあたっては羽田康一氏、黒川弘毅氏にご教示、ご協力を賜りましたこと感謝申し上げます。

本発表は日本学術振興会科学研究費による成果である。「古代ギリシアのブロンズ铸造技術——現物調査と再現制作を中心とする国際共同研究」16H03381、基盤研究B一般、2016-2018年度。研究代表者は羽田康一。

【註】

- (1) Hada, Matsumoto 2013.
- (2) 「リアーチェのブロンズ」は「リアーチェの戦士」と表記されることが多いが、イタリアでの通称 I Bronzi di Riace を用いた。
- (3) 第2次修復報告書に、分鑄位置を示唆するX線 γ 線のデータが記載されている。
- (4) 2016年2月から2017年5月にかけて、合計4回の吹き（窯焼きと鉄込み）によって計11箇所の铸造接合を行った。鉄込み自体は一瞬であるが、蠶原型や铸造型の準備に多大な時間を要した。
- (5) 筆者が通常行っている技法はアセチレンガス熔接、TIG熔接（電気熔接／アルゴンガス吹き付け）によるものである。
- (6) 現代の熔接に比べ、金属熔解を急激に行わないので、ブローホール等の欠陥が出にくく。
- (7) 「铸造接合」は羽田による造語。イタリア語では saldatura per colata (Formigli)、ドイツ語では Lötverfahren durch Verguß (Willer)で、直訳すれば「铸造による熔接」。英語では flow-welding, flow weld join (Steinberg)で、「流し熔接」。「楕円形铸造接合」もフォルミッリの造語 saldatura in forma ovaleに基づく。
- (8) 「强度の必要な部分への適用」に関しては Formigli 1984。
- (9) 「铸造接合」とは、すでに铸造したブロンズ部品の縁から先に新たな部位の铸造型を作り、その铸造型に溶融金属を流して铸造し、接点を接合する方法。「後铸造」ともいう。このうち「芋継ぎ」は縁が無加工の場合をいい、「铸造がらくり（铸造り／铸造からくり）」は片方の部品の縁に穴や引っかかる部位を設け、その接点に溶融金属が流れで固定される方法である。これは、溶融が不完全であっても脱落を防ぐ効果がある。例えば鎌倉の大仏には複雑な铸造がらくりの痕跡が見られる。「铸造錠」は、すでに铸造したブロンズの部品同士の接点の仕掛け（穴や溝、半環など）付近に新たな铸造型を作り、その部位に溶融金属を流して接合する方法。「铸造接合」ともいう。「铸造ぐるみ（铸造るみ）」は、すでに铸造したブロンズ小部品を铸造型や蠶型に仕込んでおき、本铸造の時に一体化させる方法。
- (10) ルネッサンスの铸造技法については Formigli 1999に詳しい。
- (11) 熔接については Riace 1984, I, 87-89, 120-126; Hada 2003, 39ff. (総論), 303ff. (「リアーチェ」)。
- (12) Riace 2003, II, 126-134, 180-186.
- (13) Riace 2003, II, 122-123, 175-177.
- (14) 再現対象は「ロドスの祈る少年」(ベルリン国立博物館、inv.no. Sk2: Hada 2008, 130, E16)。E. Formigli, "XXI Resoconto degli esperimenti di saldatura per colata e di rifinitura a freddo sui grandi bronzi antichi", Formigli 1999, 317-334.
- (15) Steinberg 1973.
- (16) Brinkmann, in Settimi (ed.) 2015. ミラノ、プラダでの展览会で展示された。
- (17) Matsumoto 2016. T. Matsumoto, K. Hada, "Ricostruzione sperimentale di saldatura in forma ovale del piede destro dei Bronzi di Riace", conferenza al seminario I Bronzi di Riace: Iconografia e Ricerche Sperimentali, Università degli studi di Messina, 10 novembre 2016.
- (18) Riace 2003, II, 174-176fig.363-365. この部分はX線の陰影と現物写真との比較ができるため有益である。
- (19) Riace 1984, I, 124fig.21.
- (20) Riace 2003, II, 181fig.375.
- (21) 「リアーチェの戦士」の合金成分分析は Riace 1984, I, 91-92, 102-103, 122-123を参照。
- (22) Riace 2003, II, 128fig.240; 130fig.247.
- (23) 本稿で用いた内視鏡データは、2010年4月の調査の際カラーブリア修復研究所所長から受領したもの。
- (24) 本稿で用いたガンマ線データには、Riace 2003, II所収のもの (図77-79, 81) と、2011年5月の調査の際カラーブリア考古文化財監督局長から受領したもの (図80) がある。
- (25) 鑄接合自体が珍しい技法となった現代では、铸造方の呼び名は铸造家の間でも流通していない。ここでは香取『美術铸造物の手法』に記された呼び名を引用した。
- (27) フロウ・ウェルディング: flow-welding, pudding; saldatura a scorrimento, puddellaggio.
- (28) 鑄型を焼成した時にできた亀裂に湯が入り込んで形として残る現象。
- (29) フォルミッリが想定している向き。足裏にある、金属決壊痕の方向から想定している。今回の実験で行った2方向の湯口の向きで、決壊痕は四方に拡がる傾向を見せた。
- (30) 蠶捌き=脱蠶焼成の際に蠶が排出される出口。型内部に浸透する量を軽減させる。古代では、蠶の再利用のためにも採用されたと思われる。
- (31) 上がり=鉄込みの際にガス抜けや、金属の流れを良くするために設ける上向きの排気口。
- (32) 第一次報告書 Riace 1984, I, 111に像各部の厚みのデータがある。
- (33) 開先=熔接の際、接合する母材間に設ける溝のこと (groove)。今回は、厚みの半分ほど (5 mm) 斜めの面を取った。
- (34) 第二次修復報告書のX線写真184fig.382 (A左脇), 131fig.251 (B右脇) に見られる。
- (35) AとBの造形にはかなりの差異があり、一言では説明しづらいが、Aは塊感 (ソリッド) が強く内側に凝縮した造形、Bは動勢 (ムーヴマン) が強く外側に開いた造形が特徴である。
- (36) 第二次修復報告書のX線写真131fig.250 (B左脚後ろ側) に見られる。
- (37) 現代でよく使われるブロンズ合金のように亜鉛を含まない

- いため、酸化しやすい。
- (38) 薫灰は、珪酸分が多い。湯面で皮膜を生成し酸化防止や、酸化物（垢）の吸着、保温などの効果がある。
- (39) 現在我々の手元にあるリアーチェの鋳造土（6点）の質は、焼真土に比べ硬質であり、CaOの含有量が非常に高い。鋳造土の成分については *Riace 2003, II, 153, 155, 175* および私たち日本の研究グループによる定量分析データを参照。
- (40) 今回使用した真土は武藏野美術大学彫刻学科所有のもの。
- (41) アテネ、アゴラの前550年頃の鋳造坑から出土した鋳型には芯金は使われていない。
- (42) 雨堰／あめぜき = 蟻原型上方に堰と湯口を設け、鋳込みの際、原型空洞部分に上から下に湯が流れるように満たされて行く方式。
- (43) 塗汁 = 真土型に使う泥漿状粘土。ヘナ土などの粘土類と水を混ぜたもの。
- (44) 玉土 = 細かく篩った焼き真土と塗汁を混練したもの。
- (45) 烧き真土 = 烧成済みの真土（鋳型）を碎いたもの。
- (46) 粗土 = 篩った焼き真土と川砂と塗汁と細かい藁を混練したもの。
- (47) 鋳肌に触れる部分に塗る離型用の塗型材。塗汁と黒鉛を使う場合もある。
- (48) 肌土 = 和紙と水干真土と塗汁などで作成した土。
- (49) デジタル温度計 Morgan Digital Pyrometer SPEEDY を使用。
- (50) 現代でも鋳造家は長年の経験で、焼成窯（鋳型）や熔解炉の温度を見た目の色で判断することがあり、古代では当然の方法である。片目を凝らして火を見る姿は、古代日本の金工の神、天目一箇神／アメノマヒトツノカミの姿に反映されている。谷川『青銅の神の足跡』。
- (51) 引け = 金属の収縮によって起きる変形。今回の実験の場合、通常の鋳込みよりも高い温度で行ったため、これが起こりやすいと考えられる。
- (52) 蟻煮え = 鋳型焼成の際、内部の蟻が急激に沸騰して鋳型に影響し鋳肌が荒れる現象。
- (53) 焼け前 = 型材の焼成が不十分で、水分や有機物の燃え残りに反応して、鋳物にガス欠陥などが生じること。
- (54) ネバールの鋳造調査の際、唾液を蟻型の離型に使用していた。これを応用したところ良好な結果を得た。

【参考文献】

- Steinberg 1973: A. Steinberg, "Joining Methods on Large Bronze Statues: Some Experiments in Ancient Technology", W.J. Young (ed.), *Application of Science to Examination of Works of Art*, Boston 1973, 103-138.
- Formigli 1984: Edilberto Formigli, "La tecnica di costruzione delle statue di Riace", *Riace 1984*, 107-142.
- Riace 1984: Due Bronzi da Riace. Rinvenimento, restauro, analisi ed ipotesi di interpretazione*, 2 vols., Roma 1984.

Formigli 1999: E. Formigli (cura), *I grandi bronzi antichi. Le fonderie e le tecniche di lavorazione dall' età arcaica al Rinascimento*, Siena 1999.

Hada 2003: 羽田康一『古代地中海世界の大型ブロンズ彫刻——制作技術と意味内容』東京大学博士論文、2003。

Riace 2003: I Bronzi di Riace. Restauro come conoscenza, I: Archeologia, Restauro, Conservazione; II : Scavo dell'interno delle due statue, Roma 2003.

Hada 2008: 羽田康一『古代ギリシアのブロンズ彫刻——総合的推論のために』東信堂世界美術双書、2008。

Hada, Matsumoto 2013: 羽田康一・松本隆「<リアーチェの戦士>の制作技術——第二次報告」『アジア鑄造技術史學會研究發表資料集』7 (2013), 37-52.

Settis (ed.) 2015: S. Settis, A. Anguissola (ed.), *Serial/Portable Classic. Multiplying art in Greece and Rome*, Milano 2015.

Matsumoto 2016: 松本隆「「リアーチェの戦士A」の右足における鋳掛け熔接の再現実験」『アジア鑄造技術史学会研究發表概要集』10 (2016), 44-48。

荒木宏『技術者のみた奈良と鎌倉の大仏』有隣堂出版、1959。

石野亭『鋳造技術の源流と歴史』産業技術センター、1977。

谷川健一『青銅の神の足跡』1979; 小学館ライブラリー、1995。

香取一男『美術鋳物の手法』アグネ技術センター、1983。

前田泰次・松山鐵夫・平川晋吾・西大由・戸津圭之介『東大寺大仏の研究』岩波書店、1997。

清水克郎・橋本知女「鋳掛け法による鋳造欠陥部分補修の記録と考察」『高岡短期大学紀要』15 (2000), 61-76。

【図版出典】

- 1, 2, 13 ~ 28, 31 ~ 68, 72, 73, 97, 98 著者撮影：レッジョ・カラーブリア国立考古博物館
- 3 ~ 12, 82 ~ 96, 99 ~ 101, 103, 104, 121, 122, 155 著者作成のイラスト
- 29, 30, 69, 70, 71, 74 著者撮影：パラツォ・カンパネッラ第三次修復室
- 75, 76 2010年4月の調査の際カラーブリア修復研究所所長から受領
- 77 ~ 79, 81 *Riace 2003* (第2次報告書) より転載
- 80 2011年5月の調査の際カラーブリア文化財考古監督局長から受領
- 102, 105 ~ 120, 123 ~ 154, 156 ~ 190 著者撮影：武藏野美術大学

Flow welding technique of the Riace Bronzes: observations, experimental reconstructions, and verifications

Takashi Matsumoto
Musashino Art University

Abstract

How were joined the pieces cast separately? This is the subject of this paper, as an essential part of our “Investigations on the casting techniques of ancient Greece: Research into the originals and experimental reconstruction”. The objects are the Riace Bronzes AB, the representative Greek Bronzes of the middle 5th c.BC (Museo Archeologico Nazionale di Reggio Calabria). Using the FRP or plaster models that we had already reconstructed, a characteristic welding method of ancient Greek sculptors, i.e. flow-welding in oval form (*saldatura per colata in forma ovale*) has been attempted for the first time in the world: right foot of A (right leg/front half of foot/middle toe); left shoulder/arm of A; buttocks/left leg/scrota/penis of B, left forearm/hand of B. We respected the percentages of the original alloy of each parts and welding bronze (Cu-Sn) and the original thickness. It has been realized that the welding method in oval form was developed as a logical result of their pursuit for the completeness of refinement.

Keywords

ancient Greece, bronze statuary, joining, flow-welding, piece casting, mold, experimental reconstruction



図1 リアーチエのブロンズA



図2 リアーチエのブロンズB



図3 A像分鉄位置・正面



図4 A像分鉄位置・右側面



図5 A像分鉄位置・背面



図6 A像分鉄位置・左側面



図7 B像分鉄位置・正面



図8 B像分鉄位置・右側面



図9 B像分鉄位置・背面



図10 B像分鉄位置・左側面



図11 A像分鉄図



図12 B像分鉄図



図13 ②A像 頭右側面



図14 ②A像 頭右側面(ライン)



図15 ②A像 頭左側面



図16 ②A像 頭左側面(ライン)



図17 ③A像 右肩



図18 ③A像 右肩(ライン)



図19 ④A像 左手首



図20 ④A像 左手首(ライン)



図21 ⑤A像 左肩背面



図22 ⑤A像 左肩背面(ライン)



図23 ⑥A像 左肩左側面



図24 ⑥A像 左肩左側面(ライン)



図25 ⑦A像 左手首右側面



図26 ⑦A像 左手首右側面(ライン)



図27 ⑧A像 左手首左側面



図28 ⑧A像 左手首左側面(ライン)

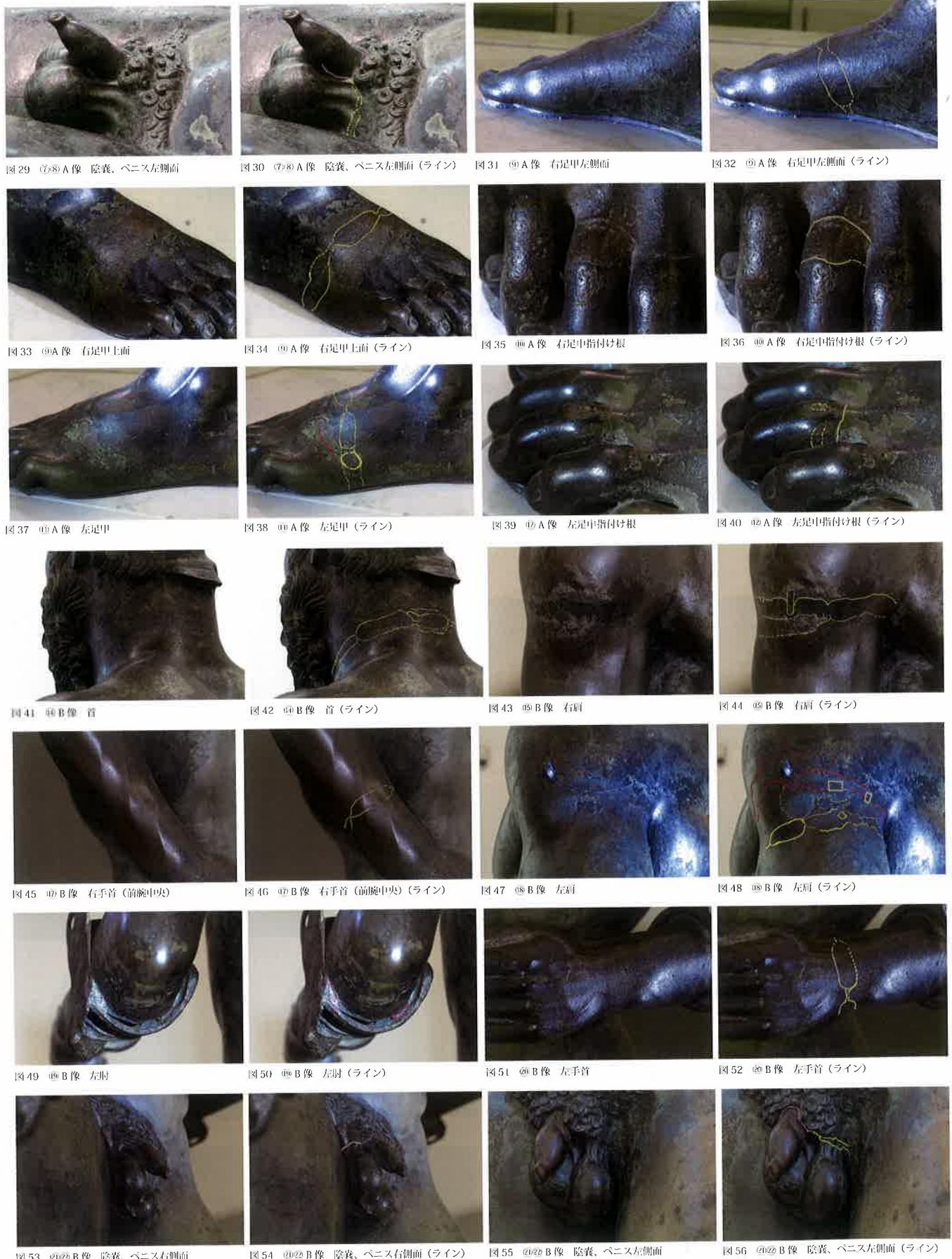




図57 ⑩B像 左脚付け根左側面～背面



図58 ⑩B像 左脚付け根左側面～背面(ライン)



図59 ⑩B像 左脚付け根前面



図60 ⑩B像 左脚付け根前面(ライン)



図61 ⑩B像 右足甲



図62 ⑩B像 右足甲(ライン)



図63 ⑩B像 右足中指付け根



図64 ⑩B像 右足中指付け根(ライン)



図65 ⑩B像 左足甲



図66 ⑩B像 左足甲(ライン)



図67 ⑩B像 左足中指付け根



図68 ⑩B像 左足中指付け根(ライン)



図69 ⑩A像 右足中指付け根



図70 ⑩A像 右足中指付け根裏側



図71 ⑩A像 左足中指付け根



図72 ⑩B像 右脛蹠間



図73 ⑩B像 右膝



図74 ⑩B像 隱囊裏側



図75 B像 隱囊、ペニス中子側内視鏡写真



図76 B像 股中子側内視鏡写真



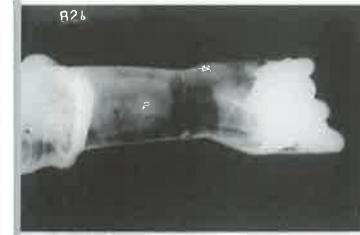
247. Riace B, Radiografia 18

図77 B像 右腕X線写真



246. Riace B, Radiografia 4.

図78 B像 右前腕X線写真



251. Riace B, Radiografia 24

図79 B像 左手X線写真



250. Riace B, Radiografia 20.

図80 B像 左脚付け根X線写真

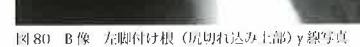


図80 B像 左脚付け根(γ線打込み上部)γ線写真



図 82 ブッカケ鉄掛けの概略図

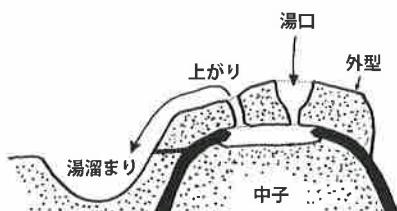


図 83 蒸し鉄掛けの概略図

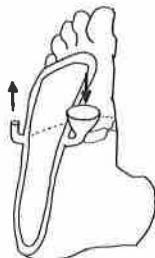


図 84 鉄込みの向き a

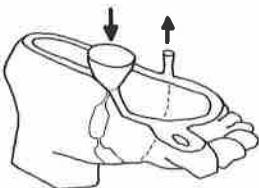


図 85 鉄込みの向き b

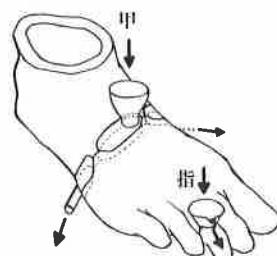


図 86 鉄込みの向き c



図 87 鉄掛け作業の想像図 (A 右足甲)

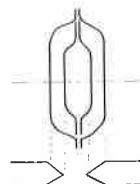


図 88 格円形部分の断面図
～V字

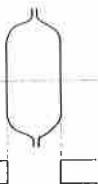


図 89 格円形部分の断面図
～垂直

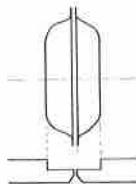


図 90 格円形部分の断面図
～楕型

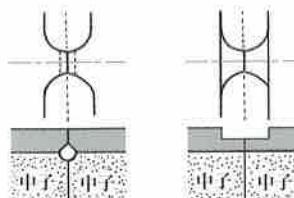


図 91 筋部分の開先と
中子の溝の断面図

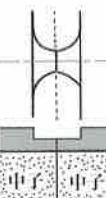


図 92 筋部分が帯状の
断面図



図 97 A像の尻の切れ込み

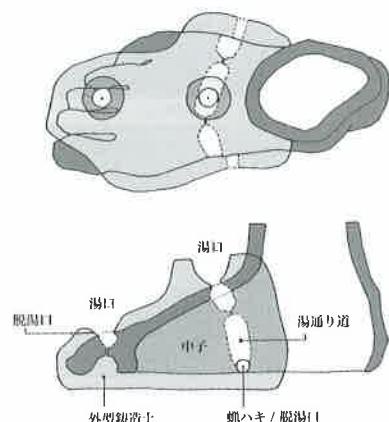


図 93 A像右足甲と中指付け根の仕掛けの概略図
(上面と側面)

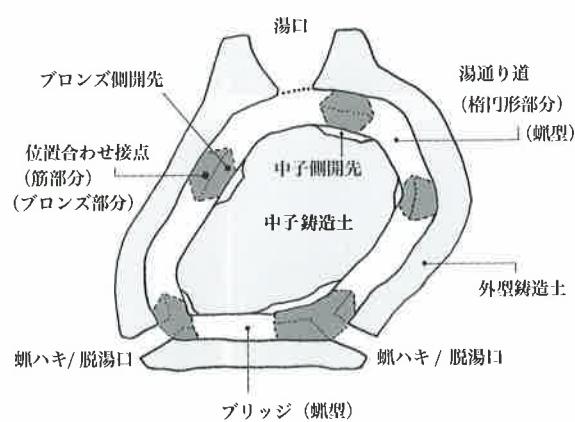


図 94 A像右足甲と中指付け根の仕掛けの概略図 (断面)



図 98 B像の尻の切れ込み

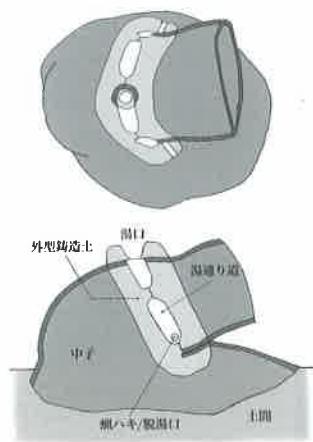


図 95 A像左足の仕掛けの概略図 (上面と側面)

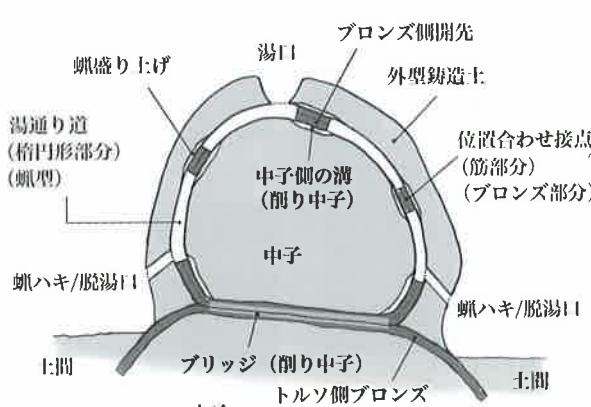


図 96 A像左足の仕掛けの概略図 (断面)

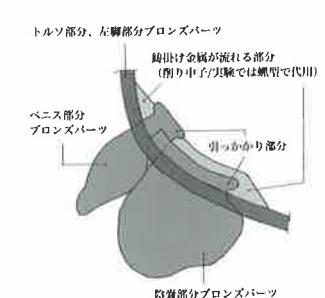


図 101 B像陰茎、ペニスとトルソ部分との
仕掛けの概略図



図 102 A像中子鉄造上部 (内部・プロンズに
最も近い部分)

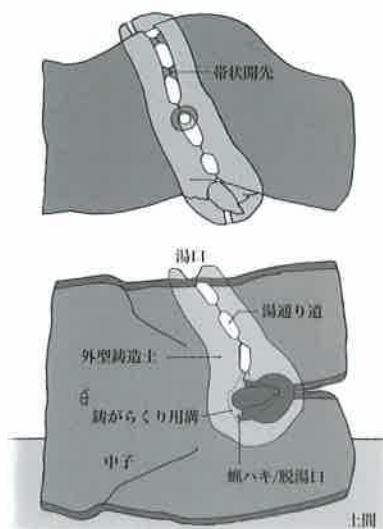
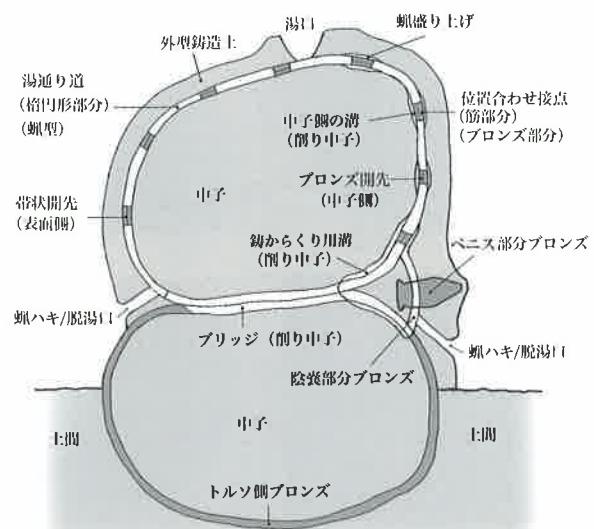
図 99 B 像左脚付け根と陰囊とペニスの仕掛けの概略図
(上面と側面)

図 100 B 像左脚付け根と陰囊とペニスの仕掛けの概略図(断面)

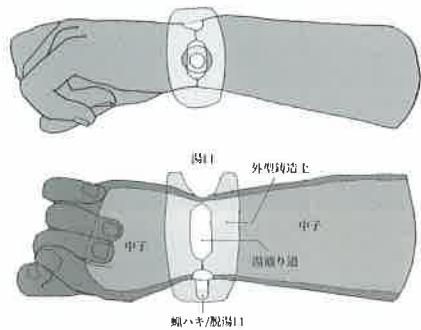


図 103 B 像左手の仕掛けの概略図(側面と上面)

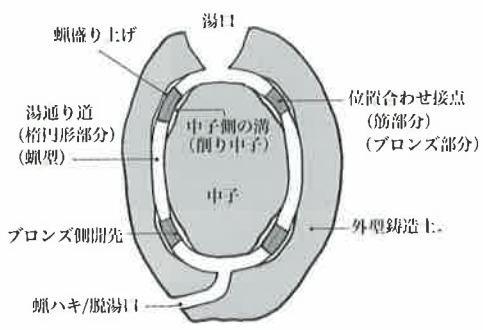


図 104 B 像左手の仕掛けの概略図(断面)



図 109 芯金の取り付け



図 110 筋部分の削り中子(G調)



図 111 構造部分の「油脂+鍛鉄」の盛りつけ

図 112 足裏部分のブリッジ
と湯口(紙パイプ/黄色部分)

図 113 調型成形(膠土)



図 114 鑄型成形(玉土～粗土)



図 115 鑄型完成(A像右足1)



図 116 湯口と鑄型成形途中(A像右足3)



図 117 鑄型完成(A像右足3)



図 120 脱鉢鍛成中の窓

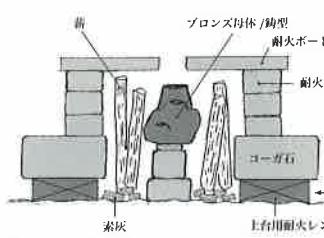


図121 焼の構造図

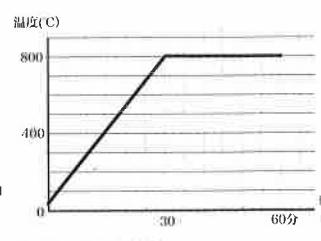


図122 焼成温度表(①)



図123 鋳込み直前の窯内の色味



図124 押さえ棒に粘土をつける



図125 鋳込み (A 像右足甲2)

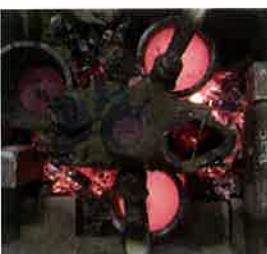


図126 鋳込み直後



図127 A 像右足甲1 鋳掛け完成品



図128 A 像右足甲1 左側面



図129 A 像右足甲2 中指付け根 鋳掛け完成品



図130 A 像右足甲2 左側面



図131 A 像右足甲2 中子間の鋳バリ



図132 キサゲでの仕上げ例



図133 A 像右足甲2 湧口部分仕上げ前



図134 A 像右足甲2 湧口部分仕上げ後



図135 A 像右足甲3 鋳掛け完成品



図136 A 像右足甲4 型型での 槽円型仕上げ (型型)



図137 A 像右足甲4 鋳掛け完成品



図138 A 像右足甲4 槽円型部分への [油脂+蠅] の盛りつけ



図139 A 像右足甲1 带状のバーツのデモ (ブロンズ+中子土+[油脂+蠅] の盛りつけ)



図140 A 像右足甲1 中指 鋳掛け前の仕上げ



図141 A 像右足甲中指2 鋳型



図142 A 像右足甲中指2 鋳込み



図143 A 像右足甲中指2 鋳掛け完成品



図144 A 像右足甲中指3 鋳掛け完成品



図145 A右足中指3 仕上げ後



図146 A左肩 蛸の張り込み(パート接点部分)



図147 A左肩 蛸型完成



図148 A左肩 蛸型完成(パート分け写真)



図149 A像左肩 ブロンズパート(トルソ側)の脇の下付近の仕上げ



図150 A像左肩 ブロンズパート同土の接点



図151 A像左肩 ブロンズパートと中子



図152 A像左肩 構造部分の[油脂+蜜蠟]の盛り付けと脱湯口の設置



図153 A像左肩 銅型成形



図154 A像左肩 銅型完成

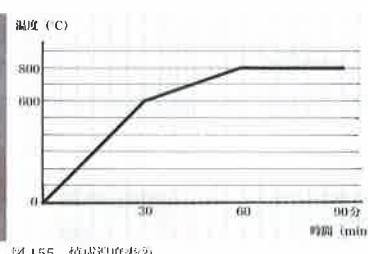


図155 焼成温度表②



図156 A像左肩 銅型



図157 A像左肩 銅掛け完成品



図158 A像左肩 湯口付近の引け



図159 A像左肩 格円形と筋部分仕上げ前



図160 A像左肩 格円形と筋部分仕上げ後



図161 B像左脚付け根 蛸の張り込み(パート接点部分)



図162 B像トルソ、左脚付け根、陰茎、ペニスの銅型パート



図163 B像左脚付け根、陰茎、ペニスの銅型パートの組み合わせ。格円型と帶状の隙間。



図164 B像左脚付け根トルソパートの内側接点部分



図165 B像左脚付け根 ブロンズパート(トルソ、左脚)



図166 B像左脚付け根 ブロンズパートの接点(尻の切れ込みの仕上げ)



図167 B像左脚付け根 ブロンズパートの接点(背面側)



図168 B像左脚付け根 ブロンズパート(左脚)の断面



図169 B像トルソと陰嚢、ペニスの
蠟型の仮組み



図170 B像ペニスのブロンズパート



図171 B像陰嚢のブロンズパート
(裏側より撮影/上下反転)



図172 B像陰嚢とペニスの
ブロンズパートの仮組み



図173 B像トルソ、左脚、陰嚢、ペニスの
外型設置成形
(脱湯口設置、陰嚢、ペニスのパートの固定)



図174 B像トルソと陰嚢、ペニスの
ブロンズパートの固定(裏側)



図175 B像トルソと陰嚢、ペニスの
ブロンズパートの鍛がらくり
川の蠟の仕込み



図176 B像左脚付け根の鋳型成形、栓円型
及び出状部分への「油蜡+蜜蠟」
の盛りつけ



図177 B像左脚付け根の鋳型完成



図178 B像左脚付け根の鋳込み



図179 B像左脚付け根の鋳掛け完成(斜め前方)



図180 B像左脚付け根の鋳掛け完成(斜め後方)



図181 B像左脚付け根の鋳掛け仕上げ後(前面)



図182 B像左脚付け根の鋳掛け仕上げ後(背面)



図183 B像左脚付け根の鋳掛け後の陰嚢、
ペニスの裏側



図184 B像左脚付け根の鋳掛け後の湯口の裏側



図185 B像左手の蠟型



図186 B像左手のブロンズパートと中指上



図187 B像左手の鋳型完成



図188 B像左手の鋳掛け完成



図189 B像左手の鋳掛け仕上げ前(左側面)



図190 B像左手の鋳掛け仕上げ後(左側面)