第3節 平成24年度製鉄関連遺構の放射性炭素年代測定・樹種同定

パリノ・サーヴェイ株式会社

1 放射性炭素年代測定(AMS測定)

(1)はじめに

赤坂小丸山遺跡では、平安時代終期(10~13世紀)と考えられる製鉄炉跡、炉造りに使われた粘 土の採掘抗、炭焼窯などが検出されている。

本報告では、製鉄炉等から出土した炭化材を対象として、遺構の年代確認のための放射性炭素年代測定と、木材利用を検討するための樹種同定を実施する。

(2)試料

試料は、1号製鉄炉、炭焼窯1、排滓土坑1等から出土した炭化材9点(試料№1~9)である。 このうち、試料№3~6は、鉄滓内に取り込まれた状態の炭化材を抽出して測定試料とする。試料 №1,2および7~9は、分割された炭化材を受領しており、一部を分割して測定試料とする。試料の 観察結果等を表52に示す。

No.	取上No.	地区	遺構	層位	種類	心・辺材	重量	1 T	ぱ料の大きさ	色	湿	付着物の有無	残試料
1	2319	I4	1号製鉄炉	地下構造内	炭化材	不明	0.5g	1	imes 2 $ imes$ 0.4cm	黒	乾燥	無	有
2	2320	I4	1号製鉄炉	地下構造内	炭化材	不明	0.5g	0.7	$7 \times 2 \times 0.4$ cm	黒	乾燥	無	有
3	2132	I5	排滓土坑1	埋土中	炭化材(鉄滓付着)	不明	0.4g	1	\times 1.5 \times 0.5cm	黒	乾燥	有(鉄滓)	有
4	2132	I5	排滓土坑1	埋土中	炭化材(鉄滓付着)	不明	0.2g	1	$1 \times 2 \times 1$ cm	黒	乾燥	有(鉄滓)	有
5	99	I5·J5		表土	炭化材(鉄滓付着)	不明	0.2g	1.5	\times 1.5 \times 0.4cm	黒	乾燥	有(鉄滓)	有
6	99	I5·J5		表土	炭化材(鉄滓付着)	不明	0.2g	1	imes 1 $ imes$ 0.5cm	黒	乾燥	有(鉄滓)	有
7	2144	J3	炭焼窯1	底面	炭化材	不明	0.3g	1.2	$2 \times 2.5 \times 1$ cm	黒	乾燥	無	有
8	2148	J3	炭焼窯1	底面	炭化材	不明	1g	4	$4 \times 2 \times 3$ cm	黒	乾燥	無	有
9	2148	J3	炭焼窯1	底面	炭化材	不明	0.2g	1.3	\times 2.7 \times 0.5cm	黒	乾燥	無	有
No.	No. 地区		│ 出土遺構 │ 層位		遺物名				重量 (g)	メタル度		備	夸
3	3 B区・I5 排滓土坑1			1	炉底塊 (含鉄)				182	銹化 (△))	
4	B区・I5 排滓土坑1 炉底塊(炉内流動滓			すき・含鉄)	528			'Ł (Δ))			
5	B区I	5 · J6	表土	炉底塊	炉底塊(コーナー部・炉内流動滓付き・含鉄)					Η	(\bigcirc)		
6	B区I	B 区 I5・J6 表土 炉底塊(含鉄)						475	Η	(\bigcirc)			

表52 年代測定試料一覧

(2)分析方法

測定に供する各炭化材の状況を記載し、写真撮影を行う。試料に土壌や根などの目的物と異なる 年代を持つものが付着している場合、これらをピンセット、超音波洗浄などにより物理的に除去す る。その後HClによる炭酸塩等酸可溶成分の除去、NaOHによる腐植酸等アルカリ可溶成分の除去、 HClによりアルカリ処理時に生成した炭酸塩等酸可溶成分を除去する(酸・アルカリ・酸処理)。試 料をバイコール管に入れ、1gの酸化銅(Ⅱ)と銀箔(硫化物を除去するため)を加えて、管内を真空 にして封じきり、500℃(30分)850℃(2時間)で加熱する。液体窒素と液体窒素+エタノールの温度 差を利用し、真空ラインにてCO₂を精製する。真空ラインにてバイコール管に精製したCO₂と鉄・ 水素を投入し封じ切る。鉄のあるバイコール管底部のみを650℃で10時間以上加熱し、グラファイ トを生成する。化学処理後のグラファイト・鉄粉混合試料を内径1mmの孔にプレスして、タンデ ム加速器のイオン源に装着し、測定する。

測定機器は、3MV小型タンデム加速器をベースとした¹⁴C-AMS専用装置(NEC Pelletron 9SDH-

2)を使用する。AMS測定時に、標準試料である米国国立標準局(NIST)から提供されるシュウ酸(HOX-Ⅱ)とバックグラウンド試料の測定も行う。また、測定中同時に¹³C/¹²Cの測定も行うため、この値を 用いて *δ*¹³Cを算出する。

放射性炭素の半減期はLIBBYの半減期5,568年を使用する。また、測定年代は1950年を基点とした 年代(BP)であり、誤差は標準偏差(One Sigma;68%)に相当する年代である。なお、暦年較正は、RA-DIOCARBON CALIBRATION PROGRAM CALIB REV6.0.0(Copyright 1986-2010 M Stuiver and PJ Reimer)を用い、誤差として標準偏差(One Sigma)を用いる。

暦年較正とは、大気中の¹⁴C濃度が一定で半減期が5568年として算出された年代値に対し、過去

試料No.		La 200		2 13 0	補正年代	暦年較正結果 _											
取上No.	種類	処埋	測定年代	δ ¹³ C	(暦年較正用)											相対	Code
- 遺構	Parket of a	方法	BP	(‰)	BP	誤差		cal BC	C/AD)				cal BP		比	No.
No. 1			 	-25.73		σ	cal AD	994 -	cal	AD	1,020	cal	BP	956	- 930	1.000	
No. 2319	炭化材	AAA	1.040 ± 20	±	$1,030 \pm 20$			-			-						IAAA-
1 号製鉄炉	Deror.	1	1,010 _0	0.32	(1,029 ± 24)	2 σ	cal AD	974 -	cal	AD	1,031	cal	BP	976	- 919	1.000	123356
I G REALLY				0.52			cal AD	1.043 -	cal	AD	1.058	cal	BP	907	- 892	0.181	
1N0. Z	91 71.1.1.		200 · 00	-24.50	930 ± 20	σ	cal AD	1,074 -	cal	AD	1,106	cal	BP	876	- 844	0.387	IAAA-
No. 2320	炭化材	AAA	920 ± 20	±	(928 ± 22)		cal AD	1,118 -	cal	AD	1,154	cal	BP	832	- 796	0.432	123357
1号製鉄炉				0.37		2 σ	cal AD	1,034 -	cal	AD	1,159	cal	BP	916	- 791	1.000	
No. 3				-24.91			cal AD	895 -	cal	AD	905	cal	BP	1,055	- 1,045	0.174	
No 2132	鉄滓付着	ΔΔΔ	1110 ± 20	±	$1,120 \pm 30$	σ	cal AD	911 -	cal	AD	926	cal	BP	1,039	- 1,024	0.224	IAAA-
北波上廿1	炭化材	111111	1,110 - 20	0.24	(1,115 ± 24)		cal AD	936 -	cal	AD	971	cal	BP	1,014	- 979	0.602	123358
排件工机 1				0.54		2 σ	cal AD	887 -	cal	AD	986	cal	BP	1,063	- 964	1.000	
No. 4	鉄滓付着			-29.57	1.040 ± 20	σ	cal AD	990 -	cal	AD	1,018	cal	BP	960	- 932	1.000	TAAA-
No. 2132	是化材	AAA	$1,\!120\pm20$	±	(1.040 + 24)	2 0	cal AD	904 -	cal	AD	913	cal	ВY	1,046	- 1,037	0.028	123350
排滓土坑1	灰山均			0.43	$(1,040 \div 24)$	20	cal AD	970 -	cal	AD	1,027	cal	BP	980	- 923	0.972	120009
No 5	建法付美			-25.10	1100 + 20	Γ	cal AD	898 -	cal	AD	921	cal	BP	1,052	- 1,029	0.393	тала
10.5	(学内/自 明/1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-	AAA	$1,100 \pm 20$	±	$1,100 \div 20$		cal AD	944 -	cal	AD	981	cal	BP	1,006	- 969	0.607	IAAA-
No. 99	炭化材			0.38	$(1,101 \pm 24)$	2 σ	cal AD	890 -	cal	AD	991	cal	BP	1,060	- 959	1.000	123360
				-26.94 ±	960 ± 20 (959 ± 23)		cal AD	1,026 -	cal	AD	1,047	cal	BP	924	- 903	0.351	IAAA- 123361
			990 ± 20			σ	cal AD	1,089 -	cal	AD	1,121	cal	BP	861	- 829	0.506	
No. 6	鉄滓付着						cal AD	1,139 -	cal	AD	1,149	cal	BP	811	- 801	0.142	
No. 99	炭化材	AAA					cal AD	1,021 -	cal	AD	1,059	cal	BP	929	- 891	0.330	
				0.58		2 σ	cal AD	1,068 -	cal	AD	1,071	cal	BP	882	- 879	0.010	
							cal AD	1,075 -	cal	AD	1,154	cal	BP	875	- 796	0.660	
				00.00		σ	cal AD	995 -	cal	AD	1,008	cal	BP	955	- 942	0.335	
No. 7				-26.93	$1,010 \pm 30$		cal AD	1,011 -	cal	AD	1,028	cal	BP	939	- 922	0.665	IAAA-
No. 2144	炭化材	AAA	$1,040 \pm 20$	±	(1.010 + 25)		cal AD	981 -	cal	AD	1,045	cal	BP	969	- 905	0.939	123362
炭焼窯1				0.54	(1,010 - 20)	2 σ	cal AD	1,097 -	cal	AD	1,119	cal	BP	853	- 831	0.053	120002
							cal AD	1,142 -	cal	AD	1,147	cal	BP	808	- 803	0.009	
No. 8				-25.60	000 ± 00		cal AD	1,045 -	cal	AD	1,094	cal	BP	905	- 856	0.610	TA A A
No. 2148	炭化材	AAA	930 ± 20	±	920 ± 20	σ	cal AD	1,120 -	cal	AD	1,140	cal	BP	830	- 810	0.247	IAAA-
炭焼窒1				0.43	(916 ± 23)		cal AD	1,148 -	cal	AD	1,159	cal	BP	802	- 791	0.142	123363
Depum -				0.10		2σ	cal AD	1,033 -	cai	AD	1,175	cal	BP	917	- 775	1.000	
No 9				-24 69			cal AD	1,040 -	cai	AD	1,090	cai	BF	904	- 800	0.370	
No 2149	毕业社		000 + 20	+	910 ± 20	σ		1,121 -	cai	AD	1,139	cai	DD DD	829	- 811 792	0.205	IAAA-
100. 2148	灰化物	ААА	900 - 20	<u> </u>	(905 ± 23)			1,149 -	cal	AD	1,107	cal	Dr	011	- 761	0.225	123364
反焼窯↓				0.28		2 σ		1,035 -	cal		1,105	cal	BD	753	7/12	0.975	

表53 年代測定結果

1)処理方法の AAA は、酸処理 – アルカリ処理 – 酸処理を示す。

2) 年代値の算出には、Libby の半減期 5568 年を使用した。

3)BP 年代値は、1950 年を基点として何年前であるかを示す。

4) 付記した誤差は、測定誤差 σ (測定値の 68% が入る範囲)を年代値に換算した値。

5) 暦年の計算には、RADIOCARBON CALIBRATION PROGRAM CALIB REV6.0 (Copyright 1986-2010 M Stuiver and PJ Reimer) を使用した。

6) 暦年の計算には、補正年代に()で暦年較正用年代として示した、一桁目を丸める前の値を使用している。
7) 年代値は、1 桁目を丸めるのが慣例だが、暦年較正曲線や暦年較正プログラムが改正された場合の再計算や比較が行いやすいように、暦年較正

用年代値は1桁目を丸めていない。

8) 統計的に真の値が入る確率はσは 68.3%、2 σは 95.4% である

9) 相対比は、 σ 、2 σ のそれぞれを1とした場合、確率的に真の値が存在する比率を相対的に示したものである。



第213図 暦年較正結果(確率分布:2σ)

の宇宙線強度や地球磁場の変動による大気中の¹⁴C 濃度の変動、及び半減期の違い(¹⁴C の半減期 5730 ± 40 年)を較正することである。暦年較正に関しては、本来 10 年単位で表すのが通例であるが、 将来的に暦年較正プログラムや暦年較正曲線の改正があった場合の再計算、再検討に対応するため、 1 年単位で表している。暦年較正は、測定誤差 σ 、2 σ (σ は統計的に真の値が 68%、2 σ は真の値 が 95%の確率で存在する範囲)双方の値を示す。また、表中の相対比とは、 σ 、2 σ の範囲をそれ ぞれ1とした場合、その範囲内で真の値が存在する確率を相対的に示したものである。

(3)結果

放射性炭素年代測定結果および暦年較正結果を表52、第213図に示す。炭化材の同位体効果による 補正を行った測定結果は、1号製鉄炉出土炭化材である取上No2319が1,030±20BP、取上No2320が 930±20yBP、排滓土坑1の鉄滓付着炭化材である取上No2132が1,120±30BPと1,040±20BP、表土出 土鉄滓である取上No.99が1,1009±20BPと60±20BP、炭焼窯1出土炭化材である取上No.2144が1,010± 30BP、取上No.2148が920±20BPと910±20BPである。また、測定誤差を2σで計算した暦年較正結果(確 率1)は、1号製鉄炉の取上No.2319がcal AD974-1,031、取上No.2320がcal AD1,034-1,159、排滓土坑の取 上No.2132がcal AD887-986とcal AD970-1,027、表土出土鉄滓付着炭化材である取上No.99がcal AD890-991とcal AD1,075-1,154、炭焼窯1の取上No.2144がcal AD981-1,045、取上No.2148がcal AD1,033-1,175 とcal AD1,039-1,189である。

(4)考察

1号製鉄炉、排滓土坑1出土鉄滓、表土出土鉄滓、炭焼窯1の炭化材の年代測定結果は、暦年代で 9世紀末頃~12世紀中頃に相当する。発掘調査所見では、10~13世紀頃と考えられており、概ね調 和的といえる。

いずれの遺構でも、同一遺構内で試料によって年代に80~100年以上の差が見られる。これは、遺 構の存続期間を示している可能性があるが、製鉄燃料材の場合、燃焼時の還元効果により、様々な不 純物を吸着しているため、こうした不純物によって年代値が影響を受けている可能性もある。時期に ついては、出土遺物等も含めた検討が必要である。

2 樹種同定

(1)試料

試料は、製鉄炉や炭焼窯等から出土した炭化材35点である。各試料の詳細は、樹種同定結果と共に 表54に記す。

(2)分析方法

各試料について、木口(横断面)・柾目(放射断面)・板目(接線断面)の3断面の割断面を作製し、実体顕微鏡及び走査型電子顕微鏡を用いて木材組織の種類や配列を観察し、その特徴を現生標本および独立行政法人森林総合研究所の日本産木材識別データベースと比較して種類(分類群)を同定する。 なお、木材組織の名称や特徴は、島地・伊東(1982)やWheeler他(1998)を参考にする。また、日本産 樹木の木材組織については、林(1991)や伊東(1995,1996,1997,1998,1999)を参考にする。

(3)結果

樹種同定結果を表53に示す。炭化材は、広葉樹3分類群(コナラ属コナラ亜属クヌギ節・コナラ属コ ナラ亜属コナラ節・クリ)に同定された。各分類群の解剖学的特徴等を記す。

・コナラ属コナラ亜属クヌギ節(Quercus subgen. Quercus sect. Cerris) ブナ科

環孔材で、孔圏部は1~3列、道管は孔圏外で急激に径を減じたのち、単独で放射方向に配列し、年 輪界に向かって径を漸減させる。道管は単穿孔を有し、壁孔は交互状に配列する。放射組織は同性、 単列、1~20細胞高のものと複合放射組織とがある。

・コナラ属コナラ亜属コナラ節(Quercus subgen. Quercus sect. Prinus) ブナ科

環孔材で、孔圏部は1~2列、道管は孔圏外で急激に径を減じたのち、漸減しながら火炎状に配列する。 道管は単穿孔を有し、壁孔は交互状に配列する。放射組織は同性、単列、1~20細胞高のものと複合 放射組織とがある。

・クリ(Castanea crenata Sieb. et Zucc.) ブナ科クリ属

環孔材で、孔圏部は3~4列、道管は孔圏外で急激に径を減じたのち、漸減しながら火炎状に配列する。 道管は単穿孔を有し、壁孔は交互状に配列する。放射組織は同性、単列、1~15細胞高。

(4)考察

1号製鉄炉や排滓場から出土した炭化材は、クヌギ節を主体として、コナラ節が小数混じる組成で あり、クヌギ節の選択的な利用が推定される。クヌギ節とコナラ節は、いずれも二次林等を構成する 落葉高木で、木材は重硬で強度が高い。このうち、クヌギ節は、薪炭材として、国産材の中で最も優 良とされるクヌギが含まれており、コナラ節もクヌギ節に次いで優良な部類に入る。木炭としては、 火付きは悪いが、持続性があり、還元炎を得るのに適している。本遺跡では、砂鉄も出土しており、 製鉄原料として砂鉄を利用していたことが明らかである。砂鉄を原料とする製鉄は、その精錬過程で 砂鉄から酸素を取り除くための還元効果が必要であり、そのために適したクヌギ節の木炭を利用した ことが推定される。

一方、炭焼窯1から出土した炭化材は、全てクリであり、クリ材が製炭されていた可能性がある。

表54 樹種同定結果

試料No.	取上No.	地区	遺構	層位	種類
1	2291	I4	1号製鉄炉	炉床直上	コナラ属コナラ亜属コナラ節
2	2292	I4	1号製鉄炉	炉床直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
3	2293	I4 s10	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
4	2294	I4 s10	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
5	2295	I4 s16	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属コナラ節
6	2296	I4 s17	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
7	2297	J4 a4	テラス1	埋土下層	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
8	2298	J4 a9	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
9	2299	J4 a10	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
10	2300	J4 a16	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
11	2301	J4 b6	テラス1	埋土下層	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
12	2302	J4 b8	テラス1	埋土下層	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
13	2303	J4 b8	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
14	2304	J4 b10	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
15	2305	J4 b10	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
16	2306	J4 b12	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
17	2307	J4 b17	テラス1	埋土下層	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
18	2308	J4 c9	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
19	2309	J4 c9	テラス1	埋土下層	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
20	2310	J4 c10	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
21	2311	J4 c10	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
22	1899	J4 c18	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
23	2312	J4 d6	テラス1	埋土下層	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
24	2313	J4 d6	テラス1	壁溝内	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
25	2314	J4 d7	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
26	2315	J4 d8	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
27	2316	J4 d10	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
28	2317	J4 d12	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
29	2318	J4 ell	テラス1	床面直上	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
30	1626	I5	排滓場1	埋土中	コナラ属コナラ亜属クヌギ節
31	2144	J3	炭焼窯1	底面	クリ
32	2144	J3	炭焼窯1	底面	クリ
33	2148	J3	炭焼窯1	底面	クリ
34	2148	J3	炭焼窯1	底面	クリ
35	2148	J3	炭焼窯1	底面	クリ

クリは、製鉄炉等からは検出されていないことから、製鉄燃料材とは異なる用途に利用された可能性 がある。クリも二次林等に生育する落葉高木で、木材は重硬で強度が高いが、木炭にすると柔らかく 燃焼性の高い炭になり、民俗事例ではマツ炭と共に鍛冶用燃料材として利用される(岸本・杉浦,1980)。

今回の結果から、本遺跡でも製鉄と鍛冶とで、燃料材の木材利用が異なっていた可能性がある。今後、鍛冶炉等から出土した炭化材の樹種について調査を行い、鍛冶用燃料材の木材利用についても確認する必要がある。

【参考文献】

林 昭三,1991,日本産木材 顕微鏡写真集.京都大学木質科学研究所.

伊東隆夫,1995,日本産広葉樹材の解剖学的記載 I.木材研究・資料,31,京都大学木質科学研究所,81-181.

伊東隆夫,1996,日本産広葉樹材の解剖学的記載Ⅱ.木材研究・資料,32,京都大学木質科学研究所.66-176.

伊東隆夫,1997,日本産広葉樹材の解剖学的記載Ⅲ.木材研究・資料,33,京都大学木質科学研究所,83-201.

伊東隆夫,1998,日本産広葉樹材の解剖学的記載IV.木材研究・資料,34,京都大学木質科学研究所,30-166.

伊東隆夫,1999,日本産広葉樹材の解剖学的記載 V.木材研究・資料,35,京都大学木質科学研究所,47-216.

岸本定吉・杉浦銀治,1980,日曜炭やき師入門.総合科学出版,250p.

島地 謙·伊東 隆夫,1982,図説木材組織.地球社,176p.

Wheeler E.A.,Bass P. and Gasson P.E.(編),1998,広葉樹材の識別 IAWAによる光学顕微鏡的特徴リスト.伊東隆夫・藤 井智之・佐伯 浩(日本語版監修),海青社,122p.[Wheeler E.A.,Bass P. and Gasson P.E.(1989)IAWA List of Microscopic Features for Hardwood Identification].



- 1.1号製鉄炉;取上No.2319(試料No.1)
- 2.1 号製鉄炉;取上No.2320(試料No.2)
- 3. 廃棄土坑1;取上No.2132(試料No.3) a:炭化材採取位置, b:炭化材の接写写真 4. 廃棄土坑1;取上No.2132(試料No.4) a:炭化材採取位置, b:炭化材の接写写真
- 5. 取上No.99(試料No.5) a:炭化材採取位置,b:炭化材の接写写真

写真11 放射性炭素年代測定試料(2)



- 9 **1**cm
- 6. 取上No.99(試料No.6) a:炭化材採取位置, b:炭化材の接写写真
- 7.炭焼窯1;取上No.2144(試料No.7) 8.炭焼窯1;取上No.2148(試料No.8)
- 9. 炭焼窯1;取上No.2148(試料No.9)

写真12 樹種同定結果(1)



2. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.2;取上No.2292) 3. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.3;取上No.2293) a:木口,b:柾目,c:板目



写真13 樹種同定結果(2)



5. コナラ属コナラ亜属コナラ節(試料No.5;取上No.2295) 6. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.6;取上No.2296) a:木口,b:柾目,c:板目

写真14 樹種同定結果(3)



8. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.8;取上No.2298) 9. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.9;取上No.2299) a:木口,b:柾目,c:板目

■ 200 µ m:b, c

写真15 樹種同定結果(4)



10. コケワ属コケワ亜属クメギ即(試料No.10,取上No.2300) 11. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.11;取上No.2301) 12. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.12;取上No.2302) a:木口,b:柾目,c:板目



写真16 樹種同定結果(5)



14. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.14;取上No.2304) 15. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.15;取上No.2305) a:木口,b:柾目,c:板目

写真17 樹種同定結果(6)



17. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.17;取上No.2307) 18. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.18;取上No.2308) a:木口,b:柾目,c:板目



写真18 樹種同定結果(7)





■ 200 µ m:b, c

写真19 樹種同定結果(8)



23. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.23;取上No.2312) 24. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.24;取上No.2313) a:木口,b:柾目,c:板目

写真20 樹種同定結果(9)



26. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.26;取上No.2315) 27. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.27;取上No.2316) a:木口, b:柾目, c:板目



— 200 µ m∶b, c

写真21 樹種同定結果(10)



28. コケワ属コケワ亜属クメギ前(試料No.28, 取上No.2317)
 29. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.29; 取上No.2318)
 30. コナラ属コナラ亜属クヌギ節(試料No.30; 取上No.1626)
 a:木口, b: 柾目, c: 板目

200μm:b, c

写真22 樹種同定結果(11)



写真23 樹種同定結果(12)



34. クリ(試料No.34;取上No.2148) 35. クリ(試料No.35;取上No.2148) a:木口,b:柾目,c:板目 200μm:a 200μm:b,c