石川県農林総合研究センター 林業試験場研究報告

No. 52

石川県農林総合研究センター林業試験場

目 次

【論文】
○コナラ高齢林分における材積量およびシイタケ原木採材本数の推定式 ・・・・・・1 渥美幸大・矢田 豊・小谷二郎
○マツノマダラカミキリ脱出孔の時空間分布と材内温度 ・・・・・・・・・・・・・・6 江崎功二郎
【短報】
○海岸クロマツ林の低密度植栽に関する試験 ・・・・・・・・・・・・・・12 千木 容・川崎萌子・矢田 豊・小倉 晃
○県産スギ大径材から採材した枠組壁工法構造用製材の品質調査 ・・・・・・・15 石田洋二・松元 浩・小倉光貴
○石川県産スギ大径材から製材した正角の品質調査(第1報) -供試丸太の形質と製材工程及び製材された正角の品質-・・・・・・・・19 小倉光貴・松元 浩・石田洋二
【抄録】
○ウルシ根萌芽の6年間の動態と成長・・・・・・・・・・・・・・・・23 小谷二郎
○多雪地帯での低コスト再造林技術 - スギコンテナ苗の7年生時の成績- ・・・・23 小谷二郎
○深層学習による森林画像の分析とその活用 -UAV オルソ画像を対象とした林相判別等と全天球画像を対象とした材積等の推定-・・24 矢田 豊・林 航希・喜多泉月・鴨井伸哉・九後佑樹・村上良平・ 木村一也・山路佳奈・渥美幸大・小谷二郎・松井康浩・長田茂美
○深層学習による森林画像の分析とその活用
UAV オルソ画像と林内全天球画像を対象とした森林資源情報等の推定-・・・・24

矢田 豊・林 航希・喜多泉月・鴨井伸哉・九後佑樹・村上良平・ 木村一也・山路佳奈・渥美幸大・小谷二郎・松井康浩・長田茂美

○深層学習に基づく UAV オルソ画像を用いたコナラ判別と材積等の推定 ・・・・・・2 5 矢田 豊・渥美幸大・林 航希・木村一也・山路佳奈・小谷二郎・ 松井康浩・長田茂美
○マツノマダラカミキリの大量捕獲消長 ・・・・・・・・・・・・・・・2 5 江崎功二郎
○静岡県天竜地域のスギ大径材から採材した構造用製材の品質評価 (その3) 乾燥条件が異なる心持ち平角の乾燥材品質 ・・・・・・・・・・・・・・・26 松元 浩・石田洋二・小倉光貴・加藤英雄・長尾博文・齋藤周逸・ 長瀬 亘・池田潔彦
○静岡県天竜地域のスギ大径材から採材した構造用製材の品質評価 (その4)乾燥条件が異なる心持ち平角の曲げ強度特性・・・・・・・・・・・・26 石田洋二・松元 浩・小倉光貴・加藤英雄・長尾博文・長瀬 亘・ 池田潔彦

コナラ高齢林分における材積量およびシイタケ原木採材本数の推定式

渥美幸大・矢田 豊・小谷二郎

要旨: 近年、生シイタケ栽培用の原木の需要が増加しており、その安定供給が重要視されている。そうした中で、原木となるコナラの高齢化・大径化が顕著であり、そうしたコナラ林の有効利用の一環として、シイタケ原木の供給量の推定が求められている。本研究では、7つの地域において調査したデータをもとに、コナラ高齢林における材積およびシイタケ原木の採材可能本数を、UAV 調査結果から推定するために、県下全域における林冠面積と平均樹高をもとにした推定式の検討を行った。

キーワード:シイタケ原木、バイオマス、コナラ、資源量把握、材積推定式、UAV、地上レーザ

I はじめに

コナラを始めとする広葉樹により構成される 里山広葉樹林の多くは、1960年代以降薪炭の需要 の減少に伴って放置状態となっており、県内の里 山広葉樹林の多くも、シイタケ原木や薪炭として の需要の低下等により利用が減少し高齢大径化の 傾向にある。今後は、こうした大径木の資源実態 を正確に把握し、有効に活用するとともに、伐採 跡地を更新することにより、シイタケ原木供給林 として、かつての薪炭林のような資源循環林へ戻 すことが必要と考えられる。

近年では、従来の人力による毎末調査に比較して、省力的な林分調査の手法についての研究が進められている。石川県ではUAVによる三次元測量システムを応用した針葉樹人工林の単木単位での材積推定手法を構築・検討している(矢田ら、2017)。また、レーザで三次元データを取得する LiDAR (Light Detection and Ranging) による森林計測の技術の発展に伴い、航空レーザや地上レーザによる測量が森林におけるリモートセンシング技術として応用が試みられてきた。地上型レーザによる三次元測量システムは広葉樹林においても同様に調査方法の一つとしての有効性が示されており(小谷ら、2019)、試験研究用途における活用が期待される。

なお、本研究で対象とする広葉樹については、 針葉樹と異なり、UAV による調査データから樹冠 面積と樹高を単木単位で測定することは困難であ るため、推定モデル値の樹冠面積を林冠面積に、 樹高を平均樹高に置き換えて、林分単位での材積 および原木採材本数の推定を行うためのモデル式 (渥美ら、2020)を作成した。しかし、モデル式 に用いたデータは石川県内の3林分からの採取に 留まり、より広範囲のデータを使うことで、モデ ルの汎用性を高める必要があった。

以上のことから本研究では、前報(渥美ら、2020) のデータに加え、地上型レーザによる調査を新たな林分で行い、石川県におけるコナラ高齢林における材積および得られるシイタケ原木の採材本数を推定するモデル式の汎用性を高め、UAV 調査システムに組み込むために、さらなる検討を行った。

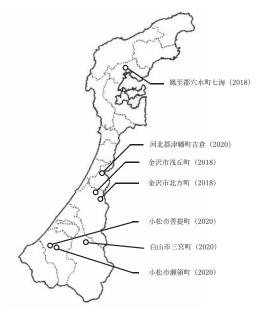


図-1 調査地の位置

Ⅱ 材料と方法

石川県内の7地点を調査地とした(図-1、表-1、2)。各調査地は落葉広葉樹等二次林であり、調査林分のうち、3地点(七海・浅丘・北方)は更新伐施業によって、シイタケ原木やチップとして伐採・搬出した林分であり、伐採後に単木の樹幹および枝の計測を行った(渥美ら、2020)。調査対象のコナラ113本は伐採前に樹高と胸高直径を測定するとともに、樹冠面積を算出するために

表-1 調査地の概要(1)

	調査地		標高	方位	傾斜	土壤分類
七海	(鳳至郡穴水町七海)	県有林	160m	南東	25°	R_{B} - R_{C}
北方	(金沢市北方町)	私有林	180m	北西	15°	B_B - B_D
浅丘	(金沢市浅丘町)	私有林	120m	南西	30°	B_B - B_D
吉倉	(河北郡津幡町吉倉)	私有林	100m	南	10°	B_B - B_C
三宮	(白山市三宮町)	県有林	300m	西	30°	B_B - B_D d
菩提	(小松市菩提町)	私有林	150m	北西	20°	B_B - B_D d
瀬領	(小松市瀬領町)	小松市有林	120m	北	15°	B_B - B_D d

表-2 調査地の概要(2)

調査地	プロット	調査本数	平均樹高	樹幹面積計	林分材積	総原木採材本数
 加鱼地	ノロット	(本)	(m)	(m^2)	(m^3)	(本)
七海	a	10	16.9	514.8	8.2	277
	b	10	16.4	374.4	5.8	193
	c	11	16.8	468.0	6.9	252
北方	a	10	16.3	275.7	5.1	178
	ь	11	17.3	271.0	6.9	187
浅丘	a	10	17.9	434.3	7.8	219
	ь	10	18.3	450.8	9.4	271
	c	10	18.6	288.3	7.6	207
吉倉		9	19.3	298.7	7.6	108
三宮		6	18.9	237.4	7.4	166
菩提		6	15.4	183.4	4.9	161
瀬領		10	14.0	129.0	2.2	87

樹冠の4方位の半径を測定した。同3地点で、合計82本を伐採後に単木の樹幹および枝の計測を行った。樹高は、根株から切断箇所までの高さを加算して、樹頂点までの距離を測定したものとした。また、根本から1.0m毎に元口および末口の直径(5cm以上)を測定したものから材積およびシイタケ原木採材本数を算出した。

今回新たに調査を実施した4地点(吉倉・三宮・菩提・瀬領)では、合計31本について地上型レーザスキャナ(アドイン研究所製 OWL)により計測を行い、三次元点群データを取得した。測定木1本あたり6方向からスキャンを実施し、専用ソフトウェア(アドイン研究所製 OWL Manager)にてスキャン結果を合成することで、全周の三次元点

群データを作成した。得られた三次元点群データについて、計測用ソフトウェア(オーピーティー製 OPT Cloud Survey)を用いて地際から樹幹方向に1mの間隔で横断面の直径を測定した。この計測結果から、材積と原木採材本数の実測値を計算した。

なお、本研究におけるシイタケ原木とは、末口 $7\sim14cm$ (長さ1m)とした。

材積および原木採材本数の推定には、前報にて 検討した、地上調査を前提とした単木単位の推定 のための曲線推定式(拡張相対成長モデル式)、お よび UAV 調査を前提とした林分単位の推定のため の回帰直線式(正比例モデル式)を用いた。結果 の統計解析は、エクセル統計(SSRI 製)で行った。

Ⅲ 結果および考察

1 曲線推定式

本研究では、前報で使用した円筒形の空間モデル(式(1))を採用した。

$$E = H \times S$$
 (1)

空間モデル(E,以下,推定モデル値と呼ぶ)は、 樹高(H)と樹冠面積(S)の積を独立変数とした。

曲線推定式では、拡張相対成長式(小川、1980) をモデルとした(式(2))。

$$1/Y = 1/aE^b + 1/c \qquad (2)$$

ここで、材積および原木採材本数を従属変数(Y)として、E は推定モデル値、a,b,c は材積(v) または原木採材本数(n) の実測値に対する推定誤差をもとに最小二乗法により算出したパラメータである。材積と原木採材本数の曲線推定式は次の通りとなった(図-2)。

 $v = 1/(1.34 \times 10^{-2} \times E^{0.63}) + 1/(8.30 \times 10^{4})$ $n = 1/(7.05 \times 10^{-1} \times E^{0.53}) + 1/(2.61 \times 10^{6})$

2 回帰直線式

林分単位での材積および原木採材本数の推定を 行うため、回帰直線式(式(3))を使用した。

$$Y = aE \quad (3)$$

ここで、林分材積および原木採材本数を従属変数 (Y) として、E は推定モデル値、a は林分材積 (V) または原木採材本数 (N) の回帰分析により 算出した。材積と原木採材本数の回帰直線式は次の通りとなった (図-3)

$$V = 0.0011E$$
 (4)

$$N = 0.0289E$$
 (5)

上記関係の地域差の有無をみるため、共分散分析を行ったところ、材積、原木採材本数共に回帰直線の平行性の検定は危険率1%で棄却され、調査地による主効果については、材積、原木採材本数共に危険率1%で有意差が認められた。このことを踏まえ、多重比較検定により調査地間の違いを検定したが、明確な傾向は認められなかった。UAV調

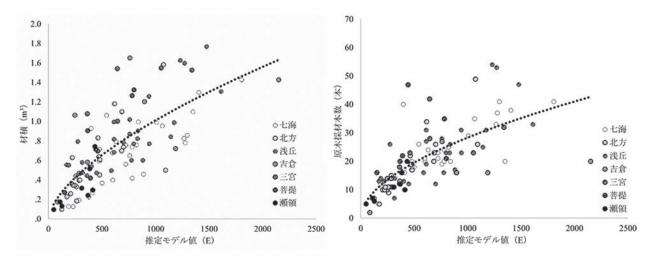


図-2 曲線推定式による材積および原木採材本数の推定

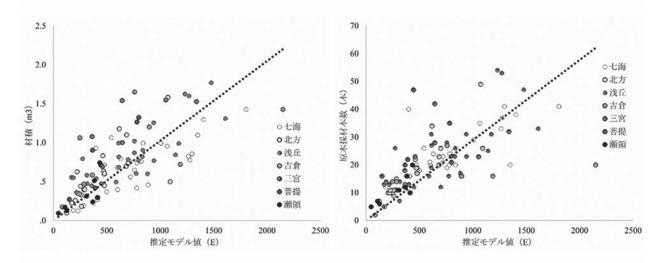


図-3 回帰直線式による材積および原木採材本数の推定

表-3 プロット毎の材積および原木採材本数の推定と誤差

				材積(m³)				原	木採材本数(本)	
調査地	プロット	測定値	曲線	惟定式	回帰	直線式	30000000000000000000000000000000000000	曲線	推定式	回帰:	直線式
		側足慪	推定値	誤差(%)	推定値	誤差(%)	測定値	推定値	誤差(%)	推定値	誤差(%)
七海	a	8.2	9.0	10.4	8.9	8.8	277	256	-7.5	252	-9.1
	b	5.8	7.3	26.7	6.6	13.9	193	212	9.9	185	-4.1
	c	6.9	9.0	31.2	8.3	21.1	252	260	3.1	235	-6.7
北方	a	5.1	5.8	13.8	4.6	-11.1	178	176	-1.2	129	-27.5
	b	6.9	6.4	-7.0	4.9	-28.2	187	192	2.9	139	-25.6
浅丘	a	7.8	8.4	8.2	8.0	2.5	219	241	10.2	226	3.0
	b	9.4	8.8	-6.8	8.5	-9.5	271	249	-8.2	240	-11.5
	c	7.6	6.6	-12.9	5.6	-26.6	207	195	-5.7	157	-24.1
	誤差平均			8.0		-3.6			0.4		-13.2
	標準偏差			16.1		18.3			7.3		11.2
吉倉		7.6	6.8	-11.0	6.5	-14.1	108	194	80.0	184	70.7
三宮		7.4	5.0	-33.2	4.6	-37.8	166	142	-14.3	130	-21.7
菩提		4.9	3.8	-23.4	3.0	-38.9	161	112	-30.3	85	-47.4
瀬領		2.2	3.4	54.9	2.2	0.9	87	108	24.3	63	-27.3
誤差平均	•	•	•	4.2		-9.9			5.3		-10.9
標準偏差				25.0		20.0			27.2		29.1

査によるコナラの資源量推定システムの精度向上を検討する上で、推定モデル式の改善が必要と考えられた(渥美ら、2020)が、上記状況を踏まえ、今回は(4)式および(5)式を採用することとした。

前報(渥美ら、2020)における推定モデルとの 比較のため、曲線推定式および回帰直線式を用い て、調査林分のプロット毎の総材積および総原木 採材本数を推定し、推定値と実測値との平均誤差 率をもとに比較検討を行った(表-3)。全調査地 の誤差についてみると、材積の曲線推定式では -33.2~54.9、回帰直線式では-38.9~21.1と広い 範囲で分布していたが、全林分の誤差率の平均値 は、曲線推定式では4.2、回帰直線式では-9.9と なった。原木採材本数の曲線推定式では-30.3~ 80.0、回帰直線式では-47.4~70.7と広い範囲で分 布していたが、全林分の誤差率の平均値は、曲線 推定式では-5.3、回帰直線式では-10.9となった。

前報の推定モデルによる推定値と今回の推定モデルによる推定値(前報と同じ調査地の誤差平均値)を比較すると、材積の曲線推定式では誤差が増加(1.1%から8.0%)、同回帰直線式では誤差が減少(-7.4%から-3.6%)し、原木採材本数については、両式とも誤差が増加(曲線推定式:-0.1から0.4、回帰直線式:-10.4から-13.2)した。

今回の調査結果から、地域ごとでの誤差の傾向

は確認できなかった。また各調査地点で単木ごとに比較すると、大径化したコナラのうち、推定モデル値に対して材積および原木採材量が過大となる個体が存在しており、こうした単木ごとの外れ値が推定誤差に大きく影響していることが考えられる。

なお、実用レベルでの推定精度評価のためには、 モデル作成に使用していない林分において、単木 単位ではなく林分単位の検証が必要であり、1 林 分における検証については別に報告(矢田ら、2021) したが、さらなる検証が必要である。

おわりに

調査地の使用にご理解・ご配慮・ご協力いただいた森林所有者・各森林組合関係各位および県・市町関係各位、包括連携協定の下、スマート林業の取り組みに連携して取り組んでいただいている(株)小松製作所および関係会社の関係各位に、厚く御礼申し上げる。

本報告には、第131回日本森林学会大会(矢田ら、2020) および第132回日本森林学会大会(矢田ら、2021)にて発表した内容を含む。また、本研究は、国立研究開発法人 農業・食品産業技術総合研究機構 生物系特定産業技術研究支援センター「イノベーション創出強化研究支援事業」の支援を得て行ったものである。

引用文献

矢田 豊・木村一也・渥美幸大・青木充広・ 山路 佳奈・川崎萌子・白井教男・三谷典夫 (2017) 石 川県のスギ人工林における UAV を用いた林分材積 の推定—2017年版材積推定モデルの検証—. 中部 森林研究66:81-82

小谷英司・太田敬之・大塚生美・細田和夫・西園 朋広・北原文章(2019)地上レーザによる広葉樹 林標準地の調査手法の開発. 第130回日本森林学 会大会講演要旨集:130

渥美幸大・矢田 豊・小谷二郎 (2020) コナラ高 齢林分における材積量およびシイタケ原木採材本 数の推定式. 石川県林業試験場研究報告 No. 51: 1-5

渥美幸大・矢田 豊・小谷二郎 (2018) 樹冠情報 を用いたコナラ高齢林からのシイタケ原木採材量 の把握手法の検討. 第129回日本森林学会大会講演 要旨集:141

矢田 豊・小谷二郎・渥美幸大・木村一也・山路佳奈・長田茂美・高橋文啓・松井康浩 (2019) UAV により調査・取得した林冠情報によるコナラ資源量の推定. 第131回日本森林学会大会講演要旨集: 253 矢田 豊・小谷二郎・渥美幸大・木村一也・山路佳奈・長田茂美・高橋文啓・松井康浩 (2020) UAV により調査・取得した林冠情報によるコナラ資源量の推定. 第131回日本森林学会大会講演要旨集: 253 矢田 豊・渥美幸大・林 航希・木村一也・山路佳奈・小谷二郎・松井康浩・長田茂美 (2021) 深層学習に基づく UAV オルソ画像を用いたコナラ判別と材積等の推定. 第132回日本森林学会大会講演要旨集: 73

マツノマダラカミキリ脱出孔の時空間分布と材内温度

江崎功二郎

I はじめに

マツノマダラカミキリ Monochamus alternatus (以下、本種とする)は、マツ材線虫病の病原体であるマツノザイセンチュウ Bursaphelenchus xylophilus (以下、ザイセンチュウとする)の主要なベクターである (Mamiya and Enda 1972;森本・岩崎 1972)。本種成虫は生命維持や性成熟などのために寄主の若年枝の樹皮を摂食する。そのため、後食防止薬剤の散布はマツ材線虫病の基幹技術となっている。近年、後食防止薬剤の残効延長に伴い散布回数が2回から1回になるなど散布回数が減少傾向にあり、本種成虫の発生時期の把握がさらに重要になっている。

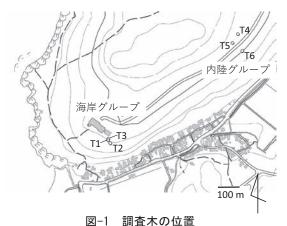
メス成虫は、夏季に新しい枯死木や衰弱木の 樹皮に産卵する。卵が約1週間でふ化し、幼虫 は樹皮下を食べ生長するが、終齢幼虫になると材 部に蛹室を形成し休眠する (遠田 1976)。越冬前 の低温で休眠が消去され、春に蛹化・羽化し、野 外に脱出する。石川県において成虫の脱出期間は 6~8月まで続き、脱出のピークは6月20日前後 である(富樫 1989: 江崎 2003)。 越冬後、羽化ま での発育には温度の影響が大きく(例えば、奥田 1973;岸 1988;谷脇 2008)、その発育零点は概 ね11~13℃の間にあり、50%の個体が羽化脱出す るまでの有効積算温量500日度程度とする報告が多 いが、いずれも地域格差が大きいことが知られてい る (遠田 1976; 岸 1988; 井上 1998; 西村 2003)。 さらに、同一林分や枯死木内であっても羽化脱出 時期の個体差には、枯死木の立地環境や部位によ る日当りや乾燥程度の違いが影響することが示唆 されている (小林ら 1976; 谷脇 2008)。

本研究では、同一林分に調査木6本を海岸グループと内陸グループに分けて設置し、調査木ごとに脱出孔の出現日および樹体内での分布位置を調査し、地上高1~5mの材内温度を測定した。そして、グループ間の脱出時期の違いと材内温度の影響および、脱出孔の樹体内分布と脱出時期との関係を示した。

Ⅱ 材料と方法

アカマツが優先する加賀市片野海岸マツ林

(36° 19.4′ N、136° 17.1′ E、標高 53 m) に調査木 6 本を、海岸線より約 300 m離れた海岸グループと、約 1,100 m離れた内陸グループに 3 本ずつ分けて設置した(図-1)。調査木の調査範囲は地上高 $0.0\sim6.0$ m とし、この範囲の側枝は切断した。海岸グループの胸高直径および樹高はそれぞれ12.3-15.0 cm および 6.9-8.1 m で、内陸グループはそれぞれ10.5-13.9 cm および 8.0-9.6 m であった。



小理院 秦之某上回 (無然此回) 12 h

国土地理院 電子基本図 (標準地図) に追記

本種の脱出孔(図-2左)の見落としを回避するため、2020年5月11 \sim 22日に調査木のすべての樹皮を剥皮し、穿入孔にクレヨンでマークした(図-2左)。調査は長さ6mの林業用ハシゴを使い樹幹表面に出現した脱出孔の直下にナンバーテープを付した(図-2左)。5月25日 \sim 7月22日までに12回の調査を行った。

海岸グループの調査木に温度センサーを2020年3月19日に設置し3月20日から測定を行ったが、内陸グループは4月7日に設置し4月8日から測定を行った。地上高1m、3mおよび5mの樹幹材内温度を温度センサーー体型データロガー(商品名:サーモクロンGタイプ)を用いて測定した。調査木の南中線を描き、20mm径、深さ30mmの穴を開け、穴の奥に温度センサーを各1個設置し、マツ枯死木の枝から造作した栓を20mm押し込み穴を塞ぎ、凸部は切り落とした。7月22日まで2時間ごとに材内温度を自動計測した。外気温の測定は、海岸グループに隣接する建物の北東側に生育する樹木の地上高1mに日よけカバーを設け、同様の温度センサーによって測定した。



図-2 成虫の脱出孔と内部構造 孔サイズは垂直 (v) と水平方向 (h) の平均直径 とした。左図の穿入孔と脱出孔の関係はない。

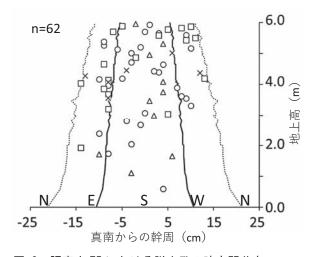


図-3 調査木 T5 における脱出孔の時空間分布 出現日; △:6月10日、○:6月15日、 □:6月21日、×:6月27日 図中下部の記号は方角を示す。

7月22日にすべての調査木を伐採し、これらを7月30日~8月13日に石川県農林総合研究センター林業試験場(白山市三宮町)へ搬出した。調査木ごとに各脱出孔の座標位置(地上高と南中線からの水平幹周距離)を測定した。また、成虫の脱出時期と体サイズとの関係を調査するために、調査木ごとに脱出孔の出現日と孔サイズについて相関係数を求めた。孔サイズは脱出孔の垂直(v)および水平方向(h)の長さを測定し、その平均値とした(図-2左)。ただし、脱出孔に繊維方向の割れなどが生じている際は、一方の測定値のみで代表した。

海岸グループと内陸グループの脱出孔数の季節消長の違いについて、出現日ごとの脱出孔数の度数分布を用いて Kolmogorov-Smirnov 検定を行った。グループごとの南側と北側の脱出孔数の違いについて、出現日ごとに x^2 検定によって比較した。そして、これらの解析は脱出数が最も多かった調査木 T5 についても同様に行った。脱出孔の出現日と地上高の関係について、出現日をシリアル値に変換して相関係数を求めた。

本種幼虫の発育零点は江崎(2003)を参考に 12.0℃に設定し、日平均温度との差を積算して各 温度の有効積算温量 300 日度および 500 日度の到 達日を求めた。石川県では日平均気温がこの発育 零点12.0℃を超える日は概ね 4 月以降であるため、 各グループの有効積算温量は 4 月 8 日を起点とし たデータにより算出した。

Ⅲ 結果

1. 脱出孔の季節分布

調査木 T1~6 において、2020 年 5 月 31 日~7 月 22 日までの間に 132 個の脱出孔が地上高 0.59~5.98 m までに分布した (表-1)。木あたり脱出孔数 生標準偏差 (最小-最大) は 22.0 ± 19.8 (10-62) 個であった (表-1)。海岸グループの調査木 T1、T2 および T3 における脱出孔数は 13、12 および 17 個で、初発日は 5 月 30 日、6 月 3 日および 6 月 10 日であった。そして、内陸グループの調査木 T4、T5 (図-3) および T6 における脱出孔数は 10、62 および 18 個で、初発日は 6 月 10 日、6 月 10 日および 6 月 15 日であった。海岸グループの脱出孔は内陸グループより早く出現する傾向があった (Kolmogorov-Smirnov 検定、p=0.004) (図-4)。

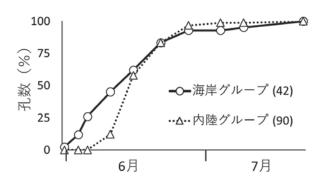


図-4 脱出孔の出現消長

()の中の数値は脱出孔数を示す。

表-1 調査木から出現した脱出孔の空間分布

	調	査木					脱	出孔		
グループ	钿木∔	胸高直径	樹高 (m)	数 -		方向			地上高(m)
クルーク	神且小	(cm)	倒同 (III)	奴 -	南側	北側	南側比率	平均 ±	標準偏差	最小 - 最大
	T1	14.8	8.1	13	5	8	0.38	3.94 ±	0.94	2.33 - 5.62
海岸	T2	12.3	6.9	12	6	6	0.50	2.23 ±	0.49	1.12 - 2.82
	Т3	15.0	7.3	17	6	11	0.35	3.05 ±	1.15	1.11 - 5.13
	T4	13.9	8.0	10	8	2	0.80	5.37 ±	0.54	4.53 - 5.98
内陸	T5	11.4	9.6	62	25	37	0.40	4.17 ±	1.33	0.59 - 5.95
	Т6	10.5	8.5	18	9	9	0.50	3.86 ±	1.35	1.34 - 5.78
	平均	13.0	8.1	22.0	9.8	12.2	0.45	3.87 ±	1.37	0.59 - 5.98

表-2 材内の有効積算温量の到達日

				300日度の至	∥達日*					500日度の至	列達日*		
グループ	調査木		地上高		外気温	温との日数	文差**		地上高		外気温	温との日数	文差**
		1 m	3 m	5 m	1 m	3 m	5 m	1 m	3 m	5 m	1 m	3 m	5 m
	T1	6月9日	6月11日	6月11日	-3日	-1日	-1⊟	6月29日	7月2日	7月1日	-2日	+1日	0日
海岸	T2	6月3日	m.d.	6月9日	-9日		-3⊟	6月21日	m.d.	6月27日	-10⊟		-4⊟
	Т3	m.d.	6月12日	m.d.		0日		m.d.	7月4日	m.d.		+3日	
	T4	6月8日	6月10日	6月10日	-4日	-2日	-2日	6月28日	6月30日	6月29日	-3日	-1日	-2日
内陸	T5	6月7日	6月8日	6月10日	-5日	-4日	-2⊟	6月26日	6月27日	6月30日	-5⊟	-4⊟	-1日
	T6	6月8日	m.d.	6月11日	-4∃		-1⊟	6月26日	m.d.	7月2日	-5∃		+1日
外気温		6月12日						7月1日					

^{*} 海岸グループおよび内陸グループは4月8日から測定した温度データから日平均気温を算出し、発育零点を 12.0度とした有効積算温量300日度および500日度に達した月日を示した。

2. 脱出孔の樹体内分布

調査木の南側および北側に出現した脱出孔数は それぞれ $5\sim25$ 個および $2\sim37$ 個であった (表 -1)。調査木の南側比率は $0.35\sim0.80$ までみられたが、すべての調査木において方向の偏りは認められなかった (χ^2 検定、p>0.05)。海岸グループおよび内陸グループにおける南側と北側脱出孔の季節消長に分布の違いは認められなかった (Kolmogorov-Smirnov検定、海岸グループ: p=0.982、内陸グループ: p=0.987) (図-4)。また、各調査木における脱出孔の出現日と地上高との間に相関は認められなかった (p>0.05)。

出現した 132 個の平均脱出孔サイズ±標準偏差 (最小-最大) は、 6.9 ± 0.7 (4.9-9.3) mmであっ た。調査木ごとの脱出孔サイズと出現期に相関 は認められなかった (p>0.05)。

3. 調査木 T5

内陸グループの調査木 T5 において、6 月 10 日~6 月 27 日の間に 62 個の脱出孔が出現し、6 月 15 日にピークを示した(図-3、6)。出現した 34 個の

南側脱出孔は6月15日にピークを示した一方で、28個の北側脱出孔は6月21日にピークを示した。6月10日に出現した10個の南側比率は0.90(9/10)で南側に偏って脱出孔が出現したが(p=0.011、 χ^2 検定)、6月15日に出現した28個の南側比率は0.64で偏りは明確ではなかった(p=0.131、 χ^2 検定)(図-6)。しかし、6月21日に出現した18個の南側比率は0.28でやや北側に偏る傾向があった(p=0.059、 χ^2 検定)。そのため、調査木T5における南側脱出孔の季節消長は北側脱出孔とは異なり、南側の脱出孔は北側より早く出現する傾向を示した(Kolmogorov-Smirnov検定、p=0.014)(図-6)。

4. 材内温度

海岸グループは3月20日に温度測定を開始したが、内陸グループの開始日(4月8日)までに、外気温の有効積算温量が4.0日度であった。

4月8日を起点とした外気温の有効積算温量300日度および500日度の到達日は6月12日および7月1日であった。海岸グループおよび内陸グ

^{**}外気温における有効積算温量 300 日度および 500 日度の到達日と各測定場所の到達日の差を示した。 m.d. は欠測値を示す。

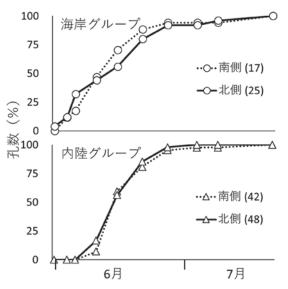


図-5 樹幹の南側と北側に出現した脱出孔の消長 ()の中の数値は脱出孔数を示す。

ループにおいて、それぞれ3箇所および1箇所で 温度センサーの不具合により欠測値が生じた(表 -2)。調査木における材内の有効積算温量300日 度の到達日は概ね外気温より早く、それらは海岸 グループおよび内陸グループでそれぞれ5箇所 (5/6) および8箇所(8/8)であった(表-2)。調査 木 T2 の 1 m における有効積算温量 300 日度の到達 日は、外気温より9日早かったが、その他では5 日以内であった(表-2)。また、外気温より早く有 効積算温量 500 日度に到達した箇所は海岸グルー プおよび内陸グループでそれぞれ3箇所(3/6) および7箇所(7/8)あり、外気温より早く到達 する傾向が維持された(表-2) 高さ1mおよび5m の有効積算温量が算出できた調査木において、高 さ1mにおける有効積算温量300日度の到達日は 5 mと比較して早くなる傾向があった(5/5)。

Ⅳ 考察

本種の多くの終齢幼虫は材表面からの深さは 30 mm 以下の浅い場所に蛹室を形成し (江崎ら 2021)、蛹室の上部末端より脱出坑道をやや水平 方向に幹表面に向かって坑道を掘り、円形の脱出 孔を形成する (図-2右)。そのため、調査木の表面 に出現した脱出孔の位置は空間的に蛹室のおおよ その位置を示している。

松くい虫被害地域おける本種の羽化脱出時期は、 薬剤散布などの防除事業の適期を把握するために

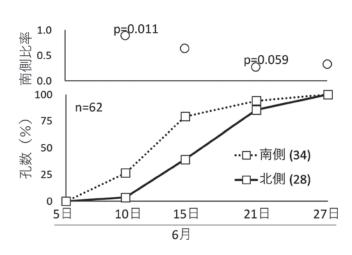


図-6 調査木 T5 における脱出孔の出現消長と南側 比率

上図の p 値は χ^2 検定による。

重要である。本種の羽化脱出には越冬後の有効積 算温量が深くかかわっており、成虫が5月下旬か ら発生する関東地方では、その脱出初発生日の有 効積算温量は 244~290 日度の範囲内であり、50% 脱出日は500日度程度であることが報告されてい る (遠田 1975)。しかし、実際の発生林分におけ る羽化脱出消長は施設の野外網室調査による消長 とは異なることが指摘されており、鎌田(1978) は野外林分に立て掛けや倒伏した立木と網室に設 置した丸太の脱出孔の合計 1,629 個について発生 消長調査を行った結果、両者の消長に明らかな違 いがあり、網室の調査では実際の林分の発生時期 を誤る可能性を指摘した。さらに、谷脇(2008) は裸地と林内では直射日光のため丸太内温度に差 が生じ、本種の発生消長が影響されることを示唆 した。このことは裸地だけでなく、マツ林内で枯 死木が発生すると萎凋・落葉に伴いギャップが形 成され、枯死木の幹が直射日光に曝されるように なり、幹の材内温度が上昇する可能性があること を示唆している。本研究において、海岸線に近い 南斜面に位置する海岸グループの脱出孔の初出現 日は5月31日であり、海岸線より離れた林内の内 陸グループの初出現日は6月10日であった。海岸 グループの25%の脱出孔が内陸グループの初出現 日までに出現し、海岸グループの脱出孔の出現消 長は内陸グループより早く推移した(表-2、図-3)。しかし、海岸グループの調査木T2の地上高 1 mの材内温度は6月1日に有効積算温度300日度および6月19日に500日度に到達し、その他の13箇所と比較して最も早い到達日になったが、グループ間では到達日に明瞭な違いは認められなかった(表-2)。本種の羽化脱出には材の乾燥程度や脱出時の天候などの有効積算温量以外の要因の関与が示唆されており(小林ら1976;槙原・高梨2006)、岸(1988)は、梅谷・山田(1973)が指摘したように昆虫の発育と温度から求められた発育零点や有効温量は目やす値であり、野外条件下で厳密に適用するには問題が多いということが本種にも当てはまることを述べた。本研究でも温度以外の要因の関与により、材内温度のみではグループ間の羽化脱出消長の違いを説明することができなかったと考えられる。

また、出現消長が異なった海岸と内陸グループに分けて、樹幹の南側と北側に出現した脱出孔との出現消長の比較した結果、2方向の出現時期に違いは認められなかった(図-4)。しかし、脱出孔数が最も多かった調査木T5(脱出孔数:62個)では、調査木の南側脱出孔の出現のピークは北側脱出孔より早く、早く出現する脱出孔ほど南側比率が高い傾向を示した(図-3、6)。この調査木では、枯死木樹幹の南側は直射日光の影響が大きく材内温度が上昇しやすい条件にあったため、南側に蛹室を形成した個体は北側の個体より早く発育し脱出したと考えられる。しかし、一般にはこの2方向に大きな温度差は生じにくいと考えられ、その他の要因の影響もあるため、2方向の脱出時期の違いが生じる枯死木は多くないと思われる。

有効積算温量 300 日度の到達日は地上高 1 mが 5 m よりも僅かに早くなる傾向があり (表-2)、この序列は 500 日度到達日も同様であった。しかし、脱出孔の出現日と地上高の間に関係性は認められなかった。人工飼料を与えた飼育条件下においても休眠覚醒後に羽化脱出までの発育に必要な有効積算温量は個体によって大きくばらつくことが知られている (遠田 1975;上田・遠田 1995)。そのため、地上高の違いに伴って生じた有効積算温量の到達日の違いは個体間のバイアスに比べて狭い範囲にあり、脱出消長に影響を与えなかったと考えられる。

ヒゲナガモモブトカミキリ Acanthocinus griseus において、羽化脱出日と体サイズとの間に相関が認められないことが知られている (江崎・山崎

1995)。本研究においても、本種の脱出孔出現日と孔径の間に相関は認められなかった。これらのことより、体サイズは羽化脱出時期に影響しないのかも知れない。

引用文献

- 江崎功二郎 (2003) マツノマダラカミキリの発生 消長. 石川県林試研報 34:47
- 江崎功二郎・山崎三郎(1995)高知県におけるヒゲナガモモブトカミキリ *Acanthocinus griseus* (Fabricius) (Coleoptera: Cerambycidae)の羽化脱出消長と触覚長. 日林誌 77:86-88
- 江崎功二郎・川口エリ子・中村克典・前原紀敏・ 相川拓也・小澤壮太・米森正悟(2021)上面お よび全面被覆式による伐倒くん蒸処理でのMITC 濃度の経過とマツノマダラカミキリ幼虫の殺虫 効果.日林誌 103:186-191
- 遠田暢男(1975) マツノマダラカミキリの発育と 温度の関係. 森林防疫 24:208-211
- 遠田暢男(1976)マツノマダラカミキリの生活史. 森林防疫 25:182-185
- 井上牧雄 (1998) 鳥取県東部における最近 10 年間 のマツノマダラカミキリの蛹化期と成虫の脱出 消長. 鳥取県林試研報 36:19-27
- 鎌田盛義 (1978) マツノマダラカミキリの消長調査について. 日林九支研論集 31:263-264
- 岸 洋一(1988)マツ材線虫病-松くい虫-精説. トーマス・カンパニー
- 小林一三・奥田素男・細田隆治 (1976) マツ枯損 木の乾燥程度、太さとマツノマダラカミキリの 脱出、線虫保持数. 86 回日林論: 239-240
- 槇原 寛・高梨琢磨 (2006) マツノマダラカミキ リの脱出時間. 57 回日林関東支論: 227-231
- Mamiya Y, Enda N (1972) Transmission of Bursaphelenchus lignicolus (Nematoda: Aphelenchoididae) by Monochamus alternatus (Coleoptera: Cerambycidae). Nematologica 18: 159-162
- 森本 桂・岩崎 厚 (1972) マツノザイセンチュ ウ伝播者としてのマツノマダラカミキリの役割. 日林誌 54:177-183
- 西村正史 (2003) 富山県におけるマツノマダラカミキリ成虫の脱出消長. 富林技研報 16:1-6 奥田素男 (1973) マツノマダラカミキリの発育に関する温度別試験. 日林関西支講 24:146-149

- 谷脇 徹 (2008) 裸地と林内に置いたマツ材線虫 病被害材内の温湿度環境. 日林誌 90:253-256
- 富樫一巳(1989)マツノマダラカミキリの個体群動態とマツ材線虫病の伝搬に関する研究. 石川県林試研報 20:1-142
- 上田明良・遠田暢男 (1995) マツノマダラカミキ リの幼虫休眠と日長・温度の関係. 日林関西支 論 4:164-166
- 梅谷献二・山田偉雄(1973) コナガの発育零点と 発育有効積算温量、およびその地理的差異. 応 動昆 17:19-24

海岸クロマツ林の低密度植栽に関する試験

千木 容・川崎萌子※1・矢田 豊・小倉 晃※2

I はじめに

石川県の海岸には砂丘地が延長で 150km 程度あ り、海岸防災林としてクロマツが植えられている が、マツ材線虫病の被害が著しいところが見られ る。しかし、砂丘地の飛砂防備に適した高木樹種 はクロマツ以外には無く再生が望まれている。こ のため、マツ林の再生コストを抑える手段の一つ として低密度植栽が考えられる。北西からの冬の 季節風が強い石川県では飛砂から植栽した苗木を 守るため防風柵の設置を行ってきたが、コスト低 減のため植栽本数を5,000本/haに減らして事業 を行ってきたが、これまでに 5,000 本植栽でマツ 林の再生が順調に進んでいることから、コスト低 減のため3,000本/haの植栽し5,000本/haの比 較を試みている (川崎・千木 2016)。本報では、 その後の成育状況を調査したので、その経過を報 告する。

Ⅱ 試験地および試験方法

1 試験地の状況及び調査事項

1) 千ノ浦試験地

石川県羽咋郡志賀町西海千ノ浦地内

土壤:弱乾性褐色森林土(赤色系)

汀線からの距離:150m程度

植栽密度:3,000 本/ha、5,000 本/ha

苗木の種類:コンテナ苗、裸苗

植栽形態:新植

2) 室試験地

石川県河北郡内灘町室地内

土壌:砂丘未熟土

汀線からの距離:150m程度

植栽密度:3,000 本/ha、5,000 本/ha

苗木の種類:コンテナ苗、裸苗

植栽形態:新植 3)塩浜試験地

石川県加賀市塩浜町地内

土壌:砂丘未熟土

汀線からの距離: 100m程度

植栽密度:3,000 本/ha、5,000 本/ha

苗木の種類:コンテナ苗、裸苗

植栽形態:補植

4)調查事項 樹高、根元径

Ⅲ 試験結果と考察

1 成長状況の比較

1) 千ノ浦試験地(図-1, 4, 7)

3,000 本植栽地と 5,000 本植栽地の 4年目までの樹高と根元径の成長は、裸苗とコンテナ苗ともにほぼ差がなかった。これは、5,000 本植栽地でも植栽木の枝がほとんど重なっていないため、植栽密度による違いが発生する時期に達していないと考えられる。一方、裸苗とコンテナ苗の成長量を比較すると、裸苗の成長量が上回った。コンテナ苗は、裸苗と比較して初期成長が遅くなるが、直根が良好なため徐々に成長量が増加すると考えられている(山田ら 2015)。

2) 室試験地(図-2, 5, 8)

3,000 本植栽地と 5,000 本植栽地の成長の状況は、千ノ浦試験地(以下千ノ浦)と同様であった。また、裸苗とコンテナ苗の成長量を比較も千ノ浦と同様であった。一方、両方の試験地の成長量は、千ノ浦の方が良好であった。これは、千ノ浦の土壌が弱乾性褐色森林土(赤色系)であるのに対し室試験地(以下室)が最も積悪な土壌に属する砂丘未熟土のためである(森林土壌研究会 1982)。

3)塩浜試験地(図-3,6,9,写真-1,2) 塩浜試験地は、補植のため成長の比較ができる 状況ではなく、もとからあったクロマツの影響で 形状比が高い傾向が見られた。クロマツのような 陽樹は、太陽光が十分でないと成林が難しいと考 えられるため、皆伐したのち一斉に植栽を行うこ とが大切である。

植栽地の上空からのドローンによる写真を示す。 上空からの撮影により今後の林冠閉鎖等の状況が、 わかり易く見ることができるので、今後の経過に ついて示していきたい。

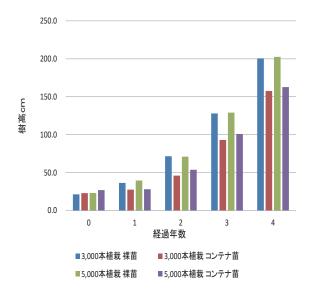


図-1 樹高成長の変化(千ノ浦)

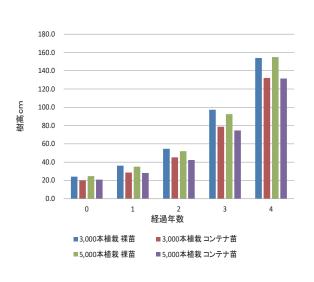


図-2 樹高成長の変化(室)

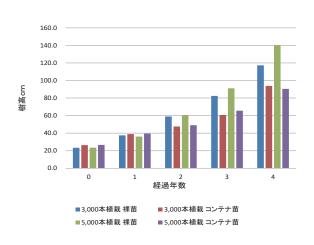


図-3 樹高成長の変化(塩浜)

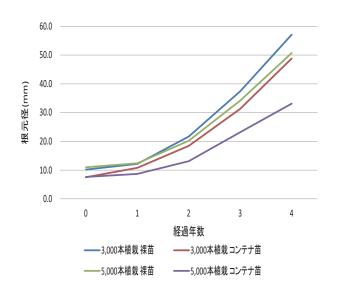


図-4 根元径の変化(千ノ浦)

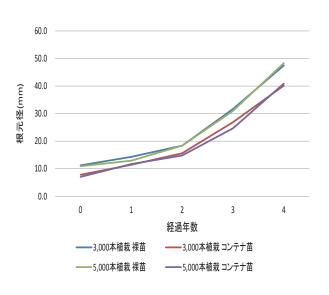


図-5 根元径の変化(室)

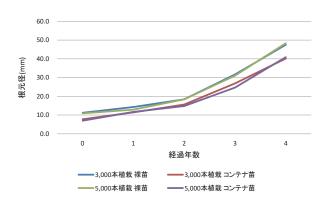


図-6 根元径の変化(塩浜)

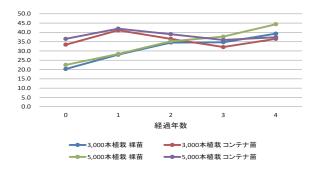


図-7 形状比の変化(千ノ浦)

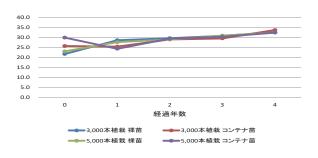


図-8 形状比の変化(室)

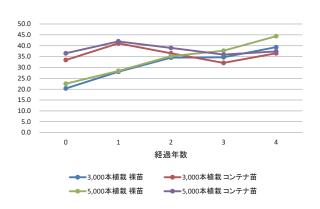


図-9 形状比の変化(塩浜)



写真-1 3,000本/ha 植栽(塩浜)



写真-2 5,000本/ha 植栽(塩浜)

Ⅲ摘要

3,000 本植栽地は、5,000 本植栽地と比較して植 栽間隔が広いため、林冠が閉鎖し飛砂防備機能が 十分に発揮されるまでに時間を多く要すると考え られる。前報で3,000 本植栽地は、枝の重なりが 5,000 本植栽地と比較して1年、10,000 本植栽地 と比較して2年遅れるものの、飛砂防備機能には 遜色がないことが示唆された(千木ら 2019)。た だし、海岸汀線からの距離が近く、高い飛砂防備 機能が求められるところでは、防風柵の設置など 対策が必要と考えられる。今後、林冠が閉鎖する まで成長状況を追跡する必要があると考えられる。

引用文献

川崎萌子・千木容(2016) 海岸クロマツ林の低密 度植栽について(第1報):石川県林試業報、54、 5-6.

千木容・小倉 晃・川崎萌子・定塚泰三・矢放七海(2019) 海岸クロマツ林の低密度植栽について:石川県林試研報、51、13-14.

森林土壌研究会(1982) 森林土壌の調べ方とその 性質: 脚林野弘済会、328p.

山田 健・宮城県伐採跡地再造林プロジェクト チーム・三樹陽一郎・ノースジャパン素材流通 協同組合(2015) コンテナ苗その特徴と造林方 法:林業改良普及双書 178p.

県産スギ大径材から採材した枠組壁工法構造用製材の品質調査

石田洋二・松元 浩・小倉光貴

I はじめに

枠組壁工法は1974年に国内でオープン化され一 般化された工法となった。以後、国内の住宅着工数 が全体的に減少傾向にある中においても、枠組壁 工法による住宅着工数は着実に増加を続けてきて いる。近年の国内の枠組壁工法による着工数は、全 住宅着工数の12%程度で推移している。枠組壁工 法に用いられる部材(以下、ツーバイフォー材)は、 現状では北米から輸入された SPF 製材が主体と なっているが、2015年の枠組壁工法構造用製材及 び枠組壁工法構造用たて継ぎ材の日本農林規格 (以下、ツーバイフォー材の JAS) の大幅な改正に より、スギ等の国産材の新たな樹種区分が設定さ れたことや、近年の SPF 製材価格の高騰から、国 産材ツーバイフォー材の普及への機運が高まって いる。一方、北陸には国産材ツーバイフォー材の生 産拠点がなく、県内需要者は愛知県や福島県など 遠方の工場より入手している現状である。輸送コ ストの低減や地元産材利用への関心から、県産ス ギを利用したツーバイフォー材の生産・普及を待 望する声も上がっている。このことから、今後生産 量の増加が予想される県産スギ大径材の使途の一 つとして、ツーバイフォー材も有効な選択肢とし て考えられる。そこで、県産スギ大径材からツーバ イフォー材として最もよく用いられる寸法型式 204 材 (断面寸法 38mm×89mm) を製材試験して、 ツーバイフォー材の JAS に規定された目視等級区 分による品質評価を行った。

Ⅱ 試験方法

1 材料

県内で伐採された長級4mのスギ丸太で、末口公称径30cm、36cmおよび40cmのものをそれぞれ15本、15本および12本の計42本調達し供試材とした。また、それぞれの径級につき流通過程で一般的に格付けされるA材、B材およびC材の品質ランクが全て含まれるように調達した。

2 丸太の基本調査

丸太の外形的な因子として、全ての丸太について、末口径、元口径、材長、細り、末口断面におけ

る年輪数、偏心、扁平率を測定した。また、素材の 日本農林規格(以下、素材のJAS)に規定する大の 素材(丸太の径30 cm以上に適用)の規格に基づき、 節、曲がり、木口割れ又は引き抜け、目まわり、腐 れ、虫食い又は空洞、へび下りを測定し、基準に基 づき素材の等級(品質の高い順に、1等~4等)を 評価した。

3 製材

図-1のような基本木取りで、粗挽き断面寸法 45mm×105mm として採材可能なだけ製材した。製材 手順は、丸太の両側から 45mm 厚の板材をツインバンドソーで可能なだけ切断していき、中列の幅 105mmのタイコ材を得た。次に板材はギャングソーで 105mm 幅に切断、タイコ材は帯鋸で 45mm 厚に切断することで、粗挽き断面寸法に仕上げた。なお、丸太に鋸刃を入れる位置は丸太形状に応じ、協力製材所オペレータの判断によって決定した。

4 乾燥・仕上げ

粗挽きした材は人工乾燥(中温乾燥)して、204 材(乾燥材)の規定断面寸法38mm×89mmにモルダー 仕上げした。

5 204 材の品質評価

ツーバイフォー材の JAS に規定する甲種枠組材の規格に基づき、仕上げた全ての 204 材について欠点調査を行い、目視等級区分した。具体的な評価項目は、以下の通りである。

節又は穴、腐れ、変色、丸身、割れ(貫通割れ、 その他の割れ)、逆目ぼれ、毛羽立ち、目違い、目 離れ、はな落ち、ロール跡及びかんな焼け、チップ マーク、ナイフマーク、削り残し、曲がり、反り又 はねじれ、繊維走行の傾斜

上記各項目について、基準に基づき、品質の高い順に特級、1級、2級、3級、等級外と格付けし、最も低い等級をもって、その204材の等級とした。

Ⅲ 結果および考察

1 丸太の品質評価

供試丸太42本の主な諸元を表-1に示す。ほとんどの丸太が2番玉以降だったが、公称径40cmでは、1番玉も見られた。末口径の実測値は、公称径

30 cmでは 31.2 cm~34.4 cm、公称径 36 cmでは 36.6 cm~40.6 cm、公称径 40 cmでは、40.5 cm~44.8 cm の範囲であり、結果的に末口径 30 cm~45 cmの範囲 をほぼ網羅した形となる。今回測定した外形的因 子とA材~C材の品質ランクの関係から推測する と、ランク付けには節が最も重視され、さらに節が 少なくても、曲がりや細りが顕著であればこれも 考慮されているようである。丸太の品質ランクと 素材の JAS による等級とを対比すると、C材に格 付けされたもののほとんどが素材の JAS でも比較 的低位な3等に格付けされ、一定の整合性が見ら れた。一方で、A材に格付けされた個体の中には、 素材の JAS では下位の等級 (3等、4等) に格付け されたものが見られ、これらは、素材の JAS の基 準において目まわりもしくは節の因子によって等 級を下げていた。丸太の品質ランクと素材のJASに よる等級では、重視される因子や同じ因子でも評 価基準に差異があり、両者に大きな差が生じる場 合があることが分かった。

2 204 材の目視等級区分

供試丸太計 42 本から最終的に得られた 204 材は計 668 体であった。丸太総体積に対する製品歩留りは 41.5%であった。なお、製材の過程で、丸太の外縁付近で鋸刃がかからず丸太の丸身が著しく残存した材は、ここでは除外している。無論、そのような材でも、末口側の丸身部分を切除したり、小割など他の材種に転換するなど、活用の余地は十分にある。

計 668 体の 204 材について、ツーバイフォー材 の JAS に基づく甲種枠組材の目視等級区分結果を 図-2に示す。特級:99体(14.8%)、1級:48体 (7.2%)、2級: 294体(44.0%)、3級: 138体 (20.7%)、等級外:89体(13.3%)であった。最 多の2級と最小の1級の間で乖離が大きいが、こ れはツーバイフォー材の JAS での評価項目「節又 は穴」において、より重視される「穴」の定義が1 級以上と2級以下で異なるためで、その結果、基準 が厳格となる1級への格付け数が減ったものと考 えられる。実際の枠組壁工法の建築物には、甲種枠 組材の2級以上が指定される場合が多いが、全体 の 66.0%がこれを満たした。また、スギの 204 材 はスタッドと呼ばれる縦枠材としての用途が想定 されるが、国土交通省告示第1540号の規定によれ ば甲種枠組材の3級以上でこれに使用可能で、 86.7%がこれを満足したことになる。

3 丸太品質と目視等級区分

図-3に、A材~C材の丸太ランクごとに、丸太1本から得られた204材の平均製材本数を目視等級別に集計した。A材では目視等級の上位(特級~2級)が占める割合が他のランクより大きい傾向であった。このことから、品質の高いA材丸太からは、品質の高い204材を多く採材しやすいことが示唆された。しかしながら、ランクの低いC材であっても、丸太1本当たりの平均製材本数の総数はA材、B材と大きな差は無く、目視等級2級以上を6割程度は採材可能であることを考えれば、十分利用価値があると考えられる。

4 目視等級の決定因子

204 材の目視等級が下位(3級、等級外)に格付けされた 227 体について、その等級の決定因子となった評価項目(各々の材で最も等級が低かった評価項目)を集計し、その割合を図-4に示す。集計の際は、ツーバイフォー材の JAS に規定された評価項目(II-5参照)を下記のように集約した。

・節又は穴: 節又は穴(JASのとおり)

・反り: 反り (JAS のとおり)

・割れ:割れ(貫通割れ、その他の割れ)

・丸身等:丸身、はな落ち、削り残し

・その他: 腐れ、変色、逆目ぼれ、毛羽立ち、 目違い、目離れ、ロール跡及びかんな 焼け、チップマーク、ナイフマーク、 曲がり、ねじれ、繊維走行の傾斜

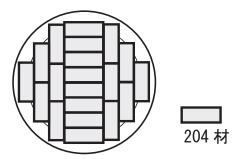
決定因子として最も多かったのは節又は穴で半数以上を占めた。節は若齢期に形成された材に多く、内部に埋もれた節を考慮した製材は不可能であり、また比較的断面が小さい 204 材では相対的に節の影響が強く現れたと考えられる。決定因子として次に多かったのは反りで3割を占めた。丸太によっては大きな成長応力を蓄積しており、製材時に大きく反る材が散見された。割れ、丸身等、その他が決定因子となったのは数%で少なかった。

Ⅳ 今後の課題

本報告では、204 材の品質評価として目視等級を 対象としたが、これに加えて建築部材として求め られる強度的性能についても検証していく必要が ある。また、大径材利用を念頭に置けば、1本の丸 太から多数の 204 材が生産されることから、丸太 断面方向の品質分布について、目視等級、強度的性 能の両面から明らかにしていく必要がある。

引用文献

(公社) 日本木材加工技術協会 (2020) 木材工業 Vol. 75, No. 11: p. 449-454



図―1 基本木取り図(末口径40㎝の場合)

表-1 供試丸太の諸元

公称径 ラ													
	フンク	素材JAS	番玉	末口径	元口径	材長	細り**1	末口	偏心**2	扁平率※3	節の個数	曲がり矢高	目まわり ^{※4}
(cm)		等級		(cm)	(cm)	(cm)	(%)	年輪数	(mm)			(mm)	(%)
30	Α	1	2番玉以降	31.5	35.3	417.5	0.9	44	17	0.032	1	15	0.0
30	Α	1	2番玉以降	32.3	35.3	414.5	0.7	45	15	0.074	3	16	0.0
30	Α	2	2番玉以降	33.2	37.1	417.5	0.9	44	7	0.033	1	19	0.0
30	Α	2	2番玉以降	33.3	38.1	414.6	1.2	45	22	0.015	3	20	0.0
30	Α	2	2番玉以降	33.8	42.3	411.9	2.1	49	26	0.109	0	30	0.0
30	В	3	2番玉以降	31.7	35.5	411.8	0.9	77	7	0.059	20	17	3.1
30	В	3	2番玉以降	32.2	36.4	410.9	1.0	53	13	0.031	4	35	3.5
30	В	3	2番玉以降	33.2	38.9	409.4	1.4	42	11	0.076	15	20	0.0
30	В	2	2番玉以降	33.2	36.7	416.1	0.8	62	21	0.107	8	21	0.0
30	В	3	2番玉以降	33.4	38.7	421.5	1.3	45	7	0.110	13	20	3.5
30	С	3	2番玉以降	31.2	35.2	409.5	1.0	44	7	0.063	18	19	0.0
30	С	2	2番玉以降	32.2	36.2	409.1	1.0	64	36	0.117	1	23	0.0
30	С	3	2番玉以降	33.6	37.4	410.0	0.9	47	9	0.038	10	9	0.0
30	С	3	2番玉以降	34.2	40.6	409.2	1.6	42	15	0.057	9	22	3.3
30	С	3	2番玉以降	34.4	39.3	409.8	1.2	46	8	0.119	16	17	0.0
36	Α	3	2番玉以降	36.6	40.2	414.9	0.9	74	18	0.008	9	15	4.1
36	Α	2	2番玉以降	37.8	44.9	418.6	1.7	62	17	0.094	0	25	0.0
36	Α	1	2番玉以降	37.9	42.5	414.2	1.1	66	5	0.081	0	13	5.0
36	Α	2	2番玉以降	38.0	43.4	415.0	1.3	48	32	0.049	0	18	15.8
36	Α	2	2番玉以降	38.1	43.1	420.9	1.2	40	10	0.078	2	18	0.0
36	Α	2	2番玉以降	38.6	43.8	415.8	1.3	53	6	0.026	0	21	11.6
36	А	1	2番玉以降	39.2	44.2	409.8	1.2	64	8	0.105	0	10	0.0
36	Α	1	2番玉以降	40.6	45.0	413.2	1.1	60	34	0.060	1	9	0.0
36	В	3	2番玉以降	37.8	41.5	403.7	0.9	59	22	0.026	8		8.4
36	В	2	2番玉以降	38.3	43.5	418.4	1.2	60	13	0.104	1	15	17.7
36	С	3	2番玉以降	37.7	42.3	412.8	1.1	38	5	0.053	28		3.5
36	С	3	2番玉以降	38.2	42.9	416.2	1.1	64	25	0.028	14	17	0.0
36	С	3	2番玉以降	38.6	43.6	427.5	1.2	44	29	0.083	20	20	0.0
36	С	3	2番玉以降	39.1	46.7	435.5	1.7	50	18	0.074	32		
36	С	3	2番玉以降	39.4	46.8	422.2	1.8	67	8	0.021	13		0.0
40	Α	1	2番玉以降	40.5	44.6	412.1	1.0	70	5	0.015	1		0.0
40	Α	1	2番玉以降	40.8	43.6	410.1	0.7	49	16	0.046	5		
40	Α	4	2番玉以降	40.9	50.0	413.5	2.2	48	6	0.046	0		
40	Α		2番玉以降	41.6	46.9	416.8	1.3	63	13	0.038	17		0.0
40	Α	1	2番玉以降	41.8	45.1	409.0	0.8	72	33	0.031			0.0
40	Α	3	2番玉以降	44.1	48.3	414.0	1.0	71	15	0.007	16		0.0
40	В	3	2番玉以降	42.3	45.6	411.5	0.8	44	5	0.035	3		0.0
40	В	3	2番玉以降	43.0	47.2	415.2	1.0	88	13	0.061	5		28.1
40	В	3	2番玉以降	44.8	50.1	413.7	1.3	83	23	0.121	17	53	7.6
40	С	2	1番	41.8	53.9	439.1	2.8	44	10	0.045	0	32	18.5
40	С	3	2番玉以降	42.6	48.9	447.6	1.4	97	0	0.061	10	77	8.2
40	С	3	1番	43.2	56.1	419.1	3.1	71	22	0.045	2	57	0.0

※1: (元口径-末口径)/長さ×100、※2:末口断面を楕円と見立てた時の長径と短径の交点と丸太の髄との距離 ※3:末口における(長径-短径)/長径、※4:木口面における年輪に沿った割れ長さの木口周囲長に対する割合

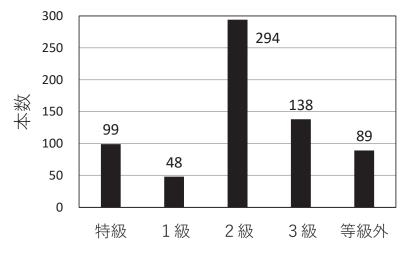


図-2 204 材の目視等級の分布 (668 体)

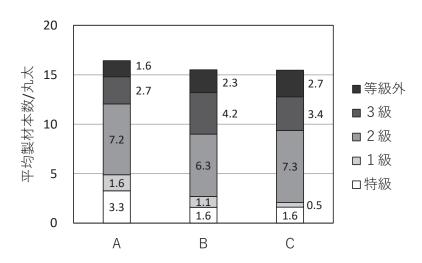
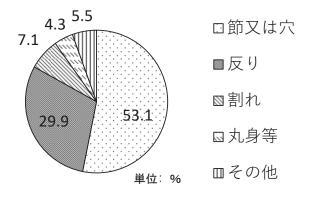


図-3 丸太1本当たりの目視等級別の平均製材本数



図―4 目視等級の決定因子(3級、等級外)

石川県産スギ大径材から製材した正角の品質調査(第1報)

一供試丸太の形質と製材工程及び製材された正角の品質ー

小倉光貴・松元 浩・石田洋二

I はじめに

本県の人工林 (特にスギ) においては高齢級化が進み直径 30 cm以上の大径材の供給が増加し、需要が多い柱適寸の丸太(直径 14~20cm) が減少する傾向となっている。

一方、大径材に関しては、その価値を高める新たな 用途開発が求められている。その方法の一つとして、 1本の大径材から数本の正角を製材する木取りが有 効であると考えられるが、その際に製材される心去 り材は製材時の挽曲がりも含めて反りやすく、強度 データも十分ではないことから、建築サイドでは使 用に不安感がある。

本研究では、スギ大径材から製材される心去り正 角の反りを計測し、乾燥操作時における荷重載荷に よる反り抑制の効果及び各種の強度性能を明らかに し、建築用材としての大径材の価値を高めることを 目的として研究を行った。

本報では試験に供した丸太の形質と製材の工程及び生産された正角の品質について報告する。

Ⅱ 調査内容及び方法

1 供試丸太

供試材は石川県産のスギ丸太2~3番玉で末口径級36~46cm、長級4m材(A~B材相当)を、平成30年度~令和2年度の3か年で33本購入し、これに白山市内における治山工事に伴う支障木10本を加えた合計43本を供した。

2 製材前調査

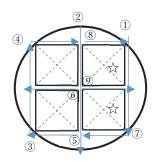
供試丸太は剝皮の上、長さ、末口及び元口の直径、同外周、年輪数、重量及び木口面への打撃による縦振動ヤング係数(Efr)を測定した。また、素材の日本農林規格(以下、素材のJAS)に基づき円周方向に4分割して曲がり(最大矢高)、節径を測定し、さらに目まわり、虫食い、腐り等の有無について調査した。(松元、小倉ほか,2019)

3 製材方法

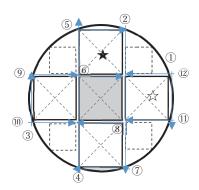
製材は県内の製材工場 (石川県加賀市柏野町) において、送材車付き帯鋸盤 (㈱菊川鉄工所製 KV-43/H-800) により行い、製材時間や工程の解析のためビデオ撮影により記録した。

製材木取りは図-1に示すように、径級により4 丁取りから7丁取りとし、製材時の断面寸法は135mm 角(仕上がり寸法120mm角)、120mm角(同105mm角)、 125mm角(同105mm角)とした。

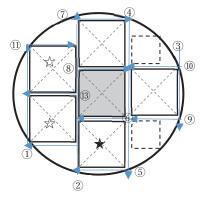
製材本数は135mm正角が27本(内、心去り24本)、 120mm正角が100本(同84本)、125mm正角が116本 (同100本)で、残余の部分から正割(75~80mm角、 丸身ありを含む)80本を得た。



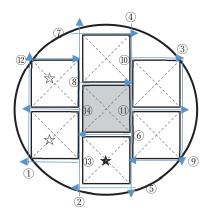
4丁取り (Ø36~38cm)



5丁取り (∅38~42cm)



6丁取り (∅42~44cm)



7丁取り(∅44~46cm) 図-1 木取り図

注)網掛けは心持ち材、破線枠は正割、矢印は鋸入れ方向、丸数字は鋸入れ順、☆は最初の鋸入れで丸太から分離した正角 ★は太鼓挽後に先出しした正角

4 製材の品質調査

挽き上った正角について、寸法、重量、高周波水分計 (HM520) による含水率、Efr、材面毎の矢高を測定し、4面の最大値を最大曲がり量として JAS の目視等級区分構造用製材 (以下、JAS1083-3) に基づいて評価した。また、材面の品質 (節径、割れなど) については乾燥、仕上げ終了後に、JAS1083-3 の甲種 II に基づいて評価した。

Ⅲ 調査結果及び考察

1 丸太の製材前調査結果

供試丸太43本の調査結果及び製材調査の結果を表-1にまとめた。密度、Efr、末口年輪幅の平均値はそれぞれ684.2kg/m³、7.65kN/mm²、3.4mmであった。

素材の JAS に基づく等級区分別本数は、1 等 10 本、2 等 17 本、3 等 16 本であった。等級の決定因子となった主な欠点は、17 本(全体の35%) に見られた目まわり(内、4 本については10%以上の目まわり)と、10 本(23%) に見られたカミキリムシ類による虫害である。(10 本中9本は支障木)

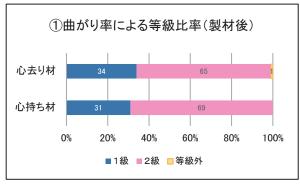
また、製材に要する所要時間については習熟度が 異なるオペレーターによる作業であることを考慮し なければならないが、正角 1 本当りの所要時間は 1分 35 秒~ 3 分 59 秒で、平均の所要時間は 2 分 44 秒 であった。

2 製材品の品質調査結果

JAS1083-3 における材面の評価のうち曲がりについては、材長に対する最大矢高が甲種Ⅱ及び乙種においては1級で0.2%、2及び3級で0.5%以下とされている。製材後における曲がり率の測定結果は図-2①に示すとおりで、心去り材、心持ち材に大きな差はなく、この段階で等級外は殆どなかった。

JAS1083-3の甲種Ⅱの材面に基づく節径比等を含めた目視による評価については、図-2②に示すとおりで、中心に近く、節の出現頻度が大きい心持ち材で下位等級が多くなる傾向が認められた。

製材の切り出し順による曲がりの程度を比較するため5~7丁取り製材した35本について、①丸太から最初に切り落とす「背板先出」(図−1中☆印)、②台車上で反転させ反対側を切り落とす「背板後出」、③残った太鼓材から先に切り落とす「太鼓先出」(図−1中★印)、④台車上で反転させ反対側を切り落とす「太鼓後出」、⑤最後に残る「心持ち」それぞれの曲がり率を比較した。(図−3)その結果、曲がり率は ③>①>②≒⑤≫④ となり、心去り材①~④について平均値に関する検定を行った結果、すべての組み合わせで有意差(p<0.05 又は0.01)が認められた。岩崎らが太鼓挽材から正角2丁取りした試験においても同様な結果が報告されており、先出し材の歩増しの厚さについて考慮が必要と考えられる。(岩崎、涌井 2020)



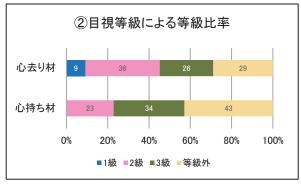
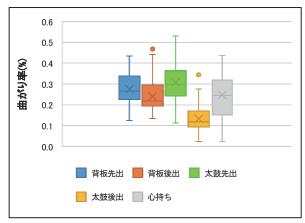


図-2 製材の等級別比率

表一1 丸太諸元及び製材工程、品質

丸太番号	未口径	元口径	材長	画	松座	fr	Efr 末	末口年輪幅	與	#	曲がり目	目まわり	等級	製材時間		採材数		正角1本当り	付易	、本心	心去り正角等級区分	及区分	無	靴
									個数 最	最大径 (最为	(最大矢高)				心去り正角	心去り正角 心持ち正角	副出	所要時間		1級 2%	2級 3	3級 等級外	*	
	cm	cm	cm	Kg	kg/m³	Hz	kN/mm ²	mm		mm	mm	%		分/秒	*	*	₩	分/秒	4	#	₩	#	*	
801	46.0	52.6	415.0	670.0	847.3	343.9	06.90	4.3	0		22	0:0	2	15 10	0 4	1 0	0	3	48	0	1	33	0 H.30 板木取り	
802	48.3	52.4	414.8	763.5	923.7	366.1	8.52	2.5	2	48	16	0.0	2	15 56	5	1 0	0	က	69	0	1	0	3 H.30 板木取り	
803	46.7	52.6	413.3	683.5	855.2	382.9	8.57	2.7	4	42	24	4.6	2	14 33	3 4	1 0	0	3	38	0	2	2	0 H.30 板木取り	
804	47.8	53.3	411.8	745.0	901.6	397.7	9.67	2.6	6	54	20	2.8	co	. 13	7 4	1 1	4	2	37	0	2	2	0 н.зо	
805	48.0	54.5	414.2	706.0	826.4	386.9	8.49	3.5	1	44	15	0.0	Π	12 12	2 4	1 1	4	2	26	0	2	1	1 н.зо	
908	46.9	53.4	413.7	797.0	976.1	337.8	7.63	3.3	1	42	16	0.9	1	11 54	4 4	1 1	4	2	23	0	T	2	1 н.зо	
901	43.2	53.8	418.0	616.0	798.5	293.4	4.80	3.1	0		30	0.0	2	13 18	8	1	4	2	40	0	2	2	0 R.01	
905	45.8	54.0	415.0	505.5	623.8	384.9	6.37	3.8	0		15	0.0	2	11 35	5 4	1 1	4	2	19	1	1	1	1 R.01 虫害	
903	45.7	50.7	410.7	404.0	539.0	436.7	6.94	4.2	2	25	24	0.0	2	9 53	3 4	1 1	4	1	59	0	0	2	2 R.01	
904	45.0	55.0	410.1	519.0	644.0	396.3	08.9	4.5	12	35	47	0.0	co	11	3 5	5 1	4	П	51	0	\vdash	1	3 R.01	
902	46.5	68.0	406.2	456.5	436.9	385.6	4.29	2.4	1	140	55	3.4	m	21 57	7 5	; 1	2	е	40	0	4	0	1 R.01	
906	44.9	50.2	416.5	481.5	651.8	459.6	9.55	2.5	1	40	11	0.0	Π	16 48	3	5 1	\vdash	2	24	1	2	0	0 R.01	
206	43.1	55.3	446.0	356.5	420.9	423.9	6.02	3.5	0		62	0.0	m	13 58	73	5 1	2	2	20	0	2	1	2 R.01	
806	42.1	46.3	413.5	355.5	5.095	486.5	9.07	2.2	2	100	23	9.5	2	9 23	3 4	1 1	4	1	53	0	4	0	0 R.01	
606	47.8	57.3	411.8	493.5	552.9	392.3	5.77	4.2	4	20	34	12.0	2	13 1	7 6	3 1	0	1	54	0	\vdash	2	3 R.01 潮り	
910	48.2	54.6	415.8	581.0	672.9	432.0	8.68	3.6	0		15	7.0	1	21	1 6	5 1	0	т	0	0	—	2	3 R.01	
911	48.2	52.8	418.1	517.0	616.7	431.3	8.02	3.4	2	22	21	0.0	2	14	4	5 1	П	2	21	0	0	2	3 R.01	
912	49.7	57.6	391.2	510.5	577.3	453.5	7.27	3.5	2	65	25	0.0	2	21 43	3 6	5 1	0	က	9	0	က	1	2 R.01	
913	48.7	62.3	412.0	640.0	642.6	416.5	7.57	3.2	0		39	8.2	2	25 57	7 6	5 1	0	т	42	2	4	0	0 R.01 胴割れ	
914	48.4	58.1	414.3	625.5	6.77.9	434.0	8.77	2.2	0		29	0.0	2	18 14	4 6	5 1	2	2	36	0	2	0	4 R.01	
915	48.2	62.1	448.0	200.0	467.3	366.1	5.03	5.2	0		30	14.2	2	15 39	9 6	5 1	4	2	14	1	2	1	2 R.01	
916	45.7	51.0	429.0	494.0	628.5	374.8	6.50	5.2	6	90	15	15.6	c	11	7	5 1	0	П	35	0		1	4 R.01	
001	41.1	49.6	410.0	481.0	726.7	416.5	8.48	3.4	0		13	0.0	ന	14 49	6	1 1	4	2	28	1	2	0	1 R.02 試験場発生材、	
005	42.7	47.8	407.3	476.0	728.0	419.2	8.49	3.8	0		10	0.0	က		5 4	1	4	2	59	0	7	2	0 R.02 試験場発生材、	
003	46.1	52.1	410.7	600.5	772.3	382.9	7.64	3.6	0		10	8.6	က		9	5 1	2	2	39	0	က	က	0 R.02 試験場発生材、	
004	41.2	51.3	409.2	527.0	767.8	397.7	8.13	3.3	0		25	0.0	m		9	1	4	m	7	m	Ţ	0	0 R.02 試験場発生材、	5村、虫害
900	42.1	46.0	400.0	452.0	741.5	401.1	7.63	3.6	0		10	5.3	m		2 4	1	4	က	∞	П	0	က		
900	44.5	51.6	411.0	710.0	954.1	323.7	6.75	4.4	0		10	0:0	m		1,	1	m	က	2	0	2	0	3 R.02 試験場発生材、	=材、虫害
200	43.9	60.4	410.0	726.0	829.4	376.2	7.89	3.4	0		36	3.4	2		0	5 1	2	က	22	4	—	0	0 R.02 試験場発生材	
800	39.0	43.4	408.6	426.5	783.0	422.6	9.34	3.1	0		9	10.3	m		5 4	0 1	0	က	21	0	0	П	3 R.02 試験場発生材、	=村、虫害
600	46.3	56.5	410.5	644.0	756.9	371.4	7.04	3.6	0		30	0:0	m		5	1	2	m	13	0	<u>.</u>	က	1 R.02 試験場発生材、	
010	42.8	47.6	406.5	443.5	680.5	399.7	7.19	3.6	0		00	0.0	ന		7	1	က	2	45	0	က	0	2 R.02 試験場発生材	5村、虫害
011	38.5	47.4	417.0	418.0	692.9	376.2	6.82	ω. 	0	!	16	0.0		10 16	9 '	0	0	5	34	0	←	5	1 R.02	
012	39.9	44.0	418.7	329.5	570.3	432.7	7.49	4.3	П	45	10	0.0	Н	11 46	7	0	0	2	21	0	0	m	1 R.02	
013	39.8	43.3	408.5	391.0	705.9	446.1	9.38	2.9	0		15	0.0			1 4	0	0	2	22	0	—	⊣	2 R.02	
014	40.9	49.5	413.2	499.0	753.3	411.1	8.69	2.8	1	10	15	0.0	Π		9	1	m	2	46	1	—	2	0 R.02	
015	39.2	44.3	416.0	372.0	654.5	449.5	9.15	3.5	0		∞	0.0	1	9 34	4	0 1	0	2	24	0	₩	1	2 R.02	
016	43.8	47.6	424.3	376.5	541.2	427.3	7.12	3.0	4	70	15	0.0		14 25	5	5 1	2	2	24	0	က	2	0 R.02	
017	45.3	54.3	443.0	491.5	570.8	436.0	8.52	2.3	0		23	0.0	2	15 50	9 0	5 1	0	2	16	က	က	0	0 R.02	
018	49.4	55.3	440.0	652.5	690.4	326.4	5.70	4.0	0		38	0.5	2	17	3 6	5 1	\vdash	2	26	0	T	2	3 R.02	
019	43.5	48.1	412.7	434.0	639.2	486.5	10.31	2.8	က	55	21	0:0	2	14 48	00	5 1	2	2	28	0	\vdash	1	3 R.02	
020	47.0	59.4	422.3	436.0	464.7	452.9	08.9	2.8	4	35	20	1.2	m	18		5 1	0	2	35	1	2	0	0 R.02	
021	47.1	51.0	409.7	429.0	554.5	498.6	9.26	3.5	10	09	26	1.3	က	17 24	4 6	5 1	0	2	29	0	1	2	3 R.02	



	背板先出	背板後出	太鼓先出	太鼓後出
背板先出		0	0	0
背板後出			0	0
太鼓先出				0
太鼓後出				

注、 \bigcirc : 有意水準 5%で有意差あり \bigcirc : 有意水準 1%で有意差あり

図-3 製材順による曲がり率

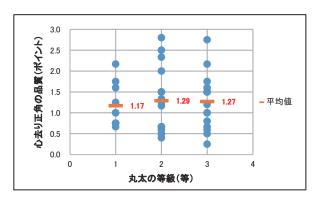


図-4 丸太等級別心去り正角の品質

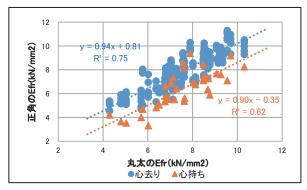


図-5 丸太のEfr と製材後の正角のEfr との関係

また、製材された心去り正角の品質と丸太の品質 (等級)との関係の有無について検討するため、心 去り正角の等級をポイント化し、1級=3、2級= 2、3級=1、等級外=0として加重平均値を求 め、丸太の等級(1~3等)別に集計した。この結 果、図―4に示すとおり、丸太等級が下位ほど正角 の品質の分布幅が広くなる傾向が見られたが、両者 の間に明確な関係性は認められなかった。

今回はA~B 材を使用したため、差が現れ難かったとも考えられ、また、カミキリムシ類の食害により3等としたものについては、食害が表層部に集中していたため、製材の品質に大きな影響がなかったとも考えられる。

丸太の Efr とそれから製材した正角の Efr を比較したところ図-5 のように高い相関を示した。なお、心持ち材の Efr は心去り材より 1.5 kN/ mm^2 程度小さい傾向が示された。

Ⅳ まとめ

スギ大径材から製材した心去り正角について調査 した結果、挽曲がりによる曲がり率については、鋸 入れ順により有意差が認められた。また、丸太段階 での等級と挽上った正角の目視等級とは必ずしもリ ンクしなかった。

一方で機械的性能の指標である Efr に関しては丸 太段階の値と製材後の正角の値の間に高い相関が認 められ、丸太の Efr から製材される正角の機械的性 能を予測することは可能と考えられる。

謝辞

今回の調査にあたり、製材調査にご協力いただい た株式会社シモアラに対し、謝意を表します。

参考文献

岩崎昌一・涌井勝彦(2020) 木材乾燥機を用いた熱 処理によるスギ心去り構造材の縦反り抑制 新潟 県森林研究所研究報告第60号 p.32~36

松元浩・石田洋二・小倉光貴 (2019) 県産スギ心去り 正角の性能評価による大径材の利用促進 (第1報) 農林水産省 (2019) JAS1083-3:2019 目視等級区分構 造用製材: (一社) 日本農林規格協会 (東京) p. 52-60 農林水産省 (2007) 素材の日本農林規格: (一社) 日本 農林規格協会 (東京) p. 1-7, 14-15

奥野忠一 (1978) 応用統計ハンドブック: 養賢堂(東京) p. 47-54

ウルシ根萌芽の6年間の動態と成長

小谷二郎

国産漆の需要量の高まりによって、ウルシ資源増産のために植栽による方法に加え、掻き終えたウルシの萌芽更新による再生方法の確立も必要がある。そこで、3箇所($9\sim19$ 年生)のウルシ林で掻き取り後伐採し、発生した萌芽の動態と成長を6年間($2013\sim2019$ 年)追跡調査した。萌芽のほとんどは伐り株の周辺から発生する根萌芽であった。萌芽は、発生後1年で出揃い2年目に約半数が枯死し、その後も徐々に減少していった。2年目もそれ以降も期首時点でのサイズが小さい個体が枯死する傾向がみられた。成長は、場所間および場所内でばらつきがみられ、早いものではすでに胸高直径13cmに達した。以上のことから、ウルシの根萌芽は基本的にサイズの大きな優勢な萌芽ほど残りやすい傾向がみられ、成長はその場所の土壌条件や微地形などに影響されやすいと考えられた。

(第10回中部森林学会大会プログラム・発表要旨集)

【抄録】

多雪地帯での低コスト再造林技術 ースギコンテナ苗の7年生時の成績ー

小谷二郎

多雪地帯の7年生の造林地において、コンテナ苗の苗サイズや植栽方法の違いが、活着、成長に及ぼす影響について裸苗と比較して検討した。コンテナにはMスターコンテナを用いた。最も好成績であったのは、コンテナ普通苗をグラップによって耕転したのち苗木植栽機を用いて植栽した場合とコンテナ普通苗を植栽機で植栽した場合であった。コンテナ苗は活着が良好で大苗では根元直径の成長に有利な面がみられた。一方、裸苗は普通苗をクワで植栽する従来の方法は活着、成長とも良好であったが、大苗は活着、成長とも植栽方法に関係なく不良であった。以上のことから、多雪地帯であってもコンテナ苗は有効であることが示唆された。

(令和2年度豪雪地带林業技術開発協議会)

深層学習による森林画像の分析とその活用 --UAV オルソ画像を対象とした林相判別等と全天球画像を対象とした材積等の推定--

矢田 豊・林 航希^{※1}・喜多泉月^{※1}・鴨井伸哉^{※1}・九後佑樹^{※1}・村上良平^{※2}・ 木村一也^{※3}・山路佳奈^{※3}・渥美幸大・小谷二郎・松井康浩^{※1}・長田茂美^{※1}

UAV による空撮画像から SfM 技術により生成される高解像度オルソ画像(以下、UAV オルソ画像)や、手持ち式の比較的安価な全天球カメラにより撮影した全天球画像から、深層学習技術を用いて林相界や森林資源に関する情報を抽出し、その情報を林業の実務現場で容易に活用できるシステムの開発に取り組んだ成果について報告する。

画像は、Skycatch 社の Explore1 とその関連システムにより撮影・生成した UAV オルソ画像と、リコー社の THETA SC を用いて撮影した全天球画像を使用した。深層学習モデルとして、AlexNet および DenseNet を採用し、UAV オルソ画像からは林相および林相界を推定するシステムを、全天球画像からはスギ人工林の材積等を推定するシステムを開発した。

本研究は、農研機構生研支援センター「イノベーション創出強化研究推進事業」の支援を受けて行ったものである。

(第10回中部森林学会 口頭発表)

※1金沢工業大学、※2(株)エイブルコンピュータ、※3石川県森林組合連合会

【抄録】

深層学習による森林画像の分析とその活用 -UAV オルソ画像と林内全天球画像を対象とした森林資源情報等の推定-

矢田 豊・林 航希^{※1}・喜多泉月^{※1}・鴨井伸哉^{※1}・九後佑樹^{※1}・村上良平^{※2}・ 木村一也^{※3}・山路佳奈^{※3}・渥美幸大・小谷二郎・松井康浩^{※1}・長田茂美^{※1}

UAV オルソ画像と林内全天球画像から、深層学習技術を用いて樹種や森林資源に関する情報を出力し、その情報を林業の実務現場で容易に活用できるシステムの開発に取り組んだ。

画像は、Skycatch 社の Explore1 とその連携システムにより撮影・合成した UAV オルソ画像 と、リコー社の THETA SC を用いて撮影した全天球画像を使用した。深層学習モデルとして DenseNet を、フレームワークとして Keras を使用した。UAV オルソ画像からは樹種を、全天 球画像からはスギ人工林の材積や原木品質を推定する AI エンジンを開発・ほぼ実用に耐える精度を実現し、実利用のための Web アプリケーションソフトウェアを試作した。

(中部森林研究第69号)

^{※1} 金沢工業大学、※2 (株)エイブルコンピュータ、※3 石川県森林組合連合会

深層学習に基づく UAV オルソ画像を用いたコナラ判別と材積等の推定

矢田 豊・渥美幸大・林 航希^{※1}・木村一也^{※2}・山路佳奈^{※2}・ 小谷二郎・松井康浩^{※1}・長田茂美^{※1}

東日本大震災後のきのこ原木の供給停止や、ナラ枯れ被害の拡大に伴うきのこ原木用シイ・ナラの生産量減少により、きのこ原木の供給体制の強化が喫緊の課題となっている。一方、UAV空振画像から合成するオルソ画像(以下、UAVオルソ画像)生成技術の普及により、比較的容易・低コストで施業対象林分の高解像度オルソ画像が取得可能となってきたほか、深層学習技術の実用化により、専門家でなければ判読が難しいコナラ等の樹冠画像判読が自動化できる可能性が高まってきた。以上のことから、UAVオルソ画像から深層学習技術を活用してコナラ樹冠を判読し、材積やきのこ原木採材本数を推定するための方法について、検討した。

学習用データとして、石川県内の広葉樹等二次林にて撮影した UAV オルソ画像を使用し、深層学習モデルとして Segnet を採用した。コナラ樹冠面積等を用いた材積・原木採材本数の推定については、石川県内の広葉樹等二次林4林分内において調査したコナラ31本の計測結果のほか、既報にて用いたデータとモデル式を応用し、推定モデルを構築した。

本研究は、農研機構生研支援センター「イノベーション創出強化研究推進事業」の支援を受けて行った。

(第132回日本森林学会 口頭発表)

※1金沢工業大学、※2石川県森林組合連合会

【抄録】

マツノマダラカミキリの大量捕獲消長

江崎功二郎

加賀市片野海岸マツ林にマツノマダラカミキリ誘引木を 26 本設置し、マダラスイープによって直接捕獲を行った。 2 年間(2019~2020 年)の捕獲数は 1,500 頭以上に達した。時間ごとの捕獲数は日没後から急増し 21 時にピークに達し、深夜 2 時には終息した。日ごとの捕獲数は 6 月上旬から始まり下旬にピークを示し、7 月下旬から 8 月上旬に著しく減少した。性比は捕獲期間を通してオスに偏り、特に誘引初期ほど高かった。また誘引初期の平均保持センチュウ数は 1,000 頭以上に達し、高い伝搬力を持つ個体が出現した一方で、誘引後期にはほとんど保持しなかった。この捕獲消長に基づき、マツ材線虫病の塊状枯死木発生について以下のシナリオが導かれる。マツ材線虫病の罹病木がまだ発生しない誘引初期(6 月上旬)には、自然発生した枯死木や衰弱木に性成熟した成虫が飛来する。その木を中心に飛来した成虫によってエピセンターが形成される。そして、周囲の健全なマツに保持センチュウが伝搬され、塊状枯死が発生する。一方、誘引後期は性成熟前の後食によってマツ材線虫病に罹病した単木枯死木に配偶行動や産卵のために飛来する。これらの成虫はセンチュウを保持しないため、周囲のマツへのセンチュウ伝搬がなく、単木枯死木として林内に分布する。

(第132回日本森林学会 口頭発表)

静岡県天竜地域のスギ大径材から採材した構造用製材の品質評価 (その3)乾燥条件が異なる心持ち平角の乾燥材品質

松元 浩·石田洋二·小倉光貴·加藤英雄^{※1}·長尾博文^{※1}· 齋藤周逸^{※1}・長瀬 百^{※2}・池田潔彦^{※2}

枠組壁工法構造用製材 (寸法型式 208) と混合木取りによって得られたスギ心持ち平角に対して、高温セット処理を伴わない中温乾燥(条件 A: 乾球温度 90℃・湿球温度 86~74℃で 504 時間中温乾燥)、高温セット処理後に中温乾燥(条件 B: 高温セット処理:乾球温度 120℃・湿球温度 90℃・18 時間、その後、乾球温度 90℃・湿球温度 60℃で 336 時間乾燥)、高温セット処理後に弱減圧を伴う中温乾燥(条件 C: 高温セット処理:乾球温度 120℃・湿球温度 90℃・18 時間、その後、乾球温度 90℃、圧力 400hPa(沸点 75℃)で 176 時間乾燥)の 3 条件の乾燥試験を実施し、乾燥材としての品質を比較した。各条件間で平均含水率に違いがあるものの、従来の中温乾燥(条件 A)と比較して条件 B では約 1 週間、条件 C では約 2 週間以上の乾燥期間短縮が見込まれる。

(第71回日本木材学会 口頭発表)

※1 (国研) 森林総合研究所、 ※2 静岡県農林技術研究所森林・林業研究センター 本研究は農研機構生研支援センター「革新的技術開発・緊急展開事業 (うち先導プロジェクト)」の支援を 受け、森林総合研究所、静岡県と合同で行ったものである。

【抄録】

静岡県天竜地域のスギ大径材から採材した構造用製材の品質評価 (その4) 乾燥条件が異なる心持ち平角の曲げ強度特性

石田洋二・松元 浩・小倉光貴・加藤英雄^{**1}・ 長尾博文^{**1}・長瀬 亘^{**2}・池田潔彦^{**2}

高温セット処理を伴わない中温乾燥(条件A: 乾球温度 90 \mathbb{C} · 湿球温度 86 \mathbb{C} 74 \mathbb{C} で 504 時間中温乾燥)、高温セット後に中温乾燥(条件B:高温セット処理: 乾球温度 120 \mathbb{C} · 湿球温度 90 \mathbb{C} · 18 時間、その後、乾球温度 90 \mathbb{C} · 湿球温度 60 \mathbb{C} で 336 時間乾燥)、高温セット処理後に弱減圧を伴う中温乾燥(条件C:高温セット処理: 乾球温度 120 \mathbb{C} · 湿球温度 90 \mathbb{C} · 18 時間、その後、乾球温度 120 \mathbb{C} · 18 時間、その後、乾燥を行ったスギ心持ち平角(断面寸法 105

(第71回日本木材学会 口頭発表)

^{※1} 国立研究開発法人 森林研究·整備機構 森林総合研究所

^{※2} 静岡県農林技術研究所 森林・林業研究センター

本研究は農研機構生研支援センター「革新的技術開発・緊急展開事業 (うち先導プロジェクト)」の支援を受け、森林総合研究所、静岡県と合同で行ったものである。

BULLETIN

OF THE

ISHIKAWA AGRICULTURE AND FORESTRY RESEARCH CENTER FORESTRY EXPERIMENT STATION

No. 52