

材積表調製業務資料 第3号

# 秋 田 営 林 局 スギ人工林立木材積表調製説明書

昭和32年3月

林野广

# 目 次

緒	頁
第 1	地域決定の根拠・・・・・・ 1
1.	地域の概要・・・・・ 1
2.	地域の決定・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・
第 2	資料の収集・・・・・・ 5
1.	資料収集地域・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・
2.	資料収集個所の選定および調査方法 7
3.	資料の整理
第 3	採用した調製方法の根拠・・・・・16
第 4	資料の吟味
1.	吟味の方針・・・・・・19
2.	吟味の方法・・・・・・19
3.	吟味の結果・・・・・・20
第 5	材積表の調製・・・・・・28
1.	回帰係数の計算・・・・・・28
2.	標準誤差
3.	有意性の検定
4.	10 cm 直径級ごとの回帰保数の差の検定29
5.	材積式の決定 33
第 6	材積表の適合度・・・・・・34
第 7	材積表使用上の注意・・・・・34
第 8	結言
第 9	材積表
第10	調制年月日および担当老官任名41

# 緒 言

当局において現に使用中のスギ立木材積表は明治 40年ころ,当時の施業案技師であつた 林学博士,戸沢叉次郎氏が調製されたものであるが,現在までの使用経験に徹するにその適 合性について疑わしい点がある。これは当時の林相状態より考査するに収集資料が主として 天然木に限られたため,小径木が一般に 梢殺的数値を与えたことは 想像にがたくないとこ ろである。

これがため従来より材積表の再検討が要望されていたのであるが,人工林の高令級のものが少なく,いまだ主伐時期に達しなかつたこと,準拠すべき調製方法が具体化されていなかったこと,人員その他の関係などで調査を進め得なかつたこと等が原因して実現されなかった。

昭和23年に至り収穫表の計画的調製の必要が生じたため、全国的打合会を開催した際、 関連的に材積表検討の問題が提起され、同26年「主要樹種立木材積表調製資料測定要網」 が作製され、材積表の基本的問題としての測定法が確定し、その後同30年これに総則、材 積表調製の項を加え「主要樹種材積表調製要網」が決定した。

昭和28年度の打合会において、秋田営林局においてはスギ、広葉樹を担当することになり、管内国有林の主要樹種で、かつ利用面での不合理な点の急速な是正を要するスギ人工林を最初にとり上げ、同29年度以来調製資料の収集に従事し、同31年5月本材積表の調製を終了した。

本材積表調製にあたり、林業試験場測定研究室長・大友栄松氏、当局計画課長・藤井敏也 氏並に関係各位の別段の御指導と助言に預り、また資料収集に際し特に便宜を与えられた管 内関係営林署長および署員各位に対し深甚の謝意を表するものである。

# 秋田営林局スギ人工林立木材積表 調 製 説 明 書

#### 第 1 地域決定の根拠

#### 1. 池域の概要

#### (1) 位置および面積

当局管内国有林は秋田,山形の両県にまたがり,だいだい南北に長く,すなわち東西約 $70 \,\mathrm{km}$ ,南北約 $290 \,\mathrm{km}$  にわたり,その面積約 $74 \,\mathrm{fb}$  a である。

東境は奥羽脊梁山脈に連なり、西は日本海に面し、北東は青森営林局管内青森、岩手、宮城3県に隣り、 南は前橋営林局管内福島、新潟の両県に接している。

#### (2) 地 勢

管内国有林の地形は 東部には 奥羽山脈南北に連なり、西部は 日本海にのぞみ、その間に 北部は出羽丘 陵、南部は越後山脈の北部に属する山岳が蟠居している。

奥羽山脈は標高だいたい1,000m以上の高峯連なり,その主なものは八幡平(1,614 m) 栗駒山(1,628 m) 船形山(1,500 m) 蔵王山(1,841 m) 等で,脊梁山脈と称せられ地勢一般に急峻で緩斜地は下方地帯その 他局部的に存するにすぎない。

出羽丘陵は奥羽山脈の西方最上川の北部に連なり、主なる山岳は森吉山(1,454 m)大平山(1,171 m) 鳥海山(2,230 m)等で地勢は南部鳥海山の裾野状をなせるところには緩斜地あるが、中腹以上はおおむね急で、また中部および北部は標高一般に低く、地勢は緩急錯綜しているが比較的良好である。

越後山脈は山岳一般に高く,その主なるものは月山(1,979 m)朝日岳(1,870m)飯豊山(2,105m)等で地形は局部に緩斜地があるが一般に急である。

水系の主なるものは中央脊梁山脈に水源発し北流して日本海に注ぐ最上川、雄物川、米代川の三大川と 内帯山脈に源を発し北流して同じく日本海に注ぐ赤川および子吉川がある。

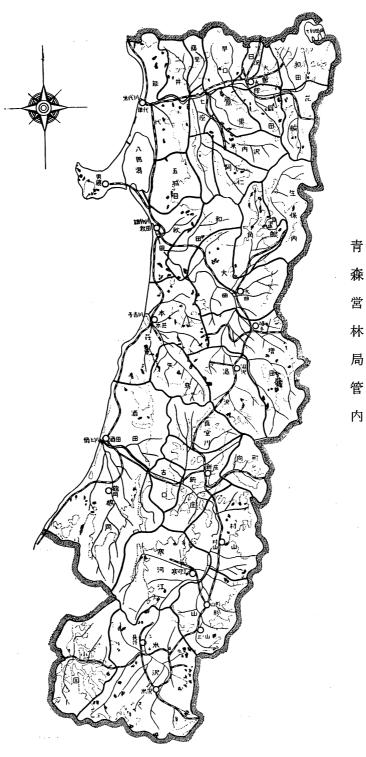
最上川は管内第一の河川で延長約 170 km あり、その源を奥羽山脈の南部福島県境に発し奥羽山脈と越後山脈との間をほぼ北流し、さらに出羽丘陵と越後山脈との間を 西北に流れ酒田市に おいて日本海に注ぐ。

米代川は奥羽山脈の北部,岩手県境を水源とし,ほぼ西に流れ,能代市に至つて日本海に注ぎ,その延長約 100 km である。

また雄物川は奥羽山脈の中部、山形および 岩手県境に源を発し 奥羽山脈と出羽丘陵との 間をほぼ北流し、さらに西北に流れ秋田市に至つて日本海に注ぎ、その延長約 120k m に達する。

赤川は越後山脈を水源としほぼ西北に流れ、延長約65km,酒田市に至つて日本海に注ぐ。

子吉川は出羽丘陵の南部山形県境より発しほぼ西北に流れ,本荘市において日本海に注ぎ,延長約50kmである。



前橋営林局管内 第1図 秋田営林局管内図

#### (3) 地 質

管内は裏日本の北部に位し、第三紀層の褶曲によって生じた2脈が南北に並走して基盤をなし、この2 脈に沿って那須および鳥海の2大火山脈が表現し2帯の褶曲成生とともに一方降下した陥没によって最上、維物、米代河畔の平地を生じたもので、管内の地質構成は第三紀層がその基底をなしいたるところにあらわれ、これを貫いた噴出岩は花崗斑岩、安山岩および玄武岩で安山岩はその種類多く、英雲安山岩、角閃石安山岩、輝石安山岩等があるが輝石安山岩最も多く主要火山は大部分これより成立している。

#### (4) 気 候

管内国有林は北緯 37°.46′~40°.28′ にわたり、東は奥羽脊梁山脈の高峰を負い、西に近く日本海に面する。したがつて気候はいわゆる裏日本の陰欝な特性がある。

西部海岸地帯特に秋田県由利郡,山形県鶴岡地方は最も温暖で内陸に入るにしたがつてしだいに低温となり,奥羽脊梁山脈地方においては気候はなはだ荒凉である。

すなわち, 海岸地方に較べて平均気温において約  $2^{\circ}$ C の差があるが, 海岸および高山地帯を除けば大部分  $12^{\circ}$ C 前後でスギ人工造林地もまたこの範囲にある。

年降水量は約 $1,600 \,\mathrm{mm}$  で比較的多く,降水日数は(年間約 $240\,\mathrm{H}$ )も同様でありことに冬季積雪の多いことは北陸地方とならび称され,海岸の平地においても $1\,\mathrm{m}$ 余におよび山間溪谷地方にあつては $3\,\mathrm{m}$ 余の積雪をみる。

#### (5) 林 況

管内は森林植物帯上温帯南部に属し、ブナ、ナラ、カエデ、類その他の落葉広葉樹に富み、これにスギ、ヒバ、ネズコ等の針葉樹を混じ、北にすすむにしたがつて針葉樹の混交の度を増し、秋田県北部米代川流域に至るにしたがい生立優勢で針葉樹の純林状を呈する。

また標高の増加に伴いブナの混交が増加し、500~600 m 以上はブナを主体とし、1,000 m 以上の高山地帯はアヲモリトドマッ、その他の寒帯植物生立し矮生のものが多い。

人工造林は明治初年より着手して現在に至つたが、その面積 99,247 ha で国有林総面積の約 14 %をしめる。

植栽樹種はスギを主とし、ほかにアカマツ、カラマツ、クロマツ、ヒノキ、その他の針葉樹およびケヤキ、ホホ、ヤチダモ、その他広葉樹で、スギは84%をしめている。

人工植栽が計画的に 実施されたのは明治 22 年スギの植栽にはじまり、爾来年々継続してきたが、特に 大面積の新植を行つたのは明治年代から大正初期の特別経営時代で造林地総面積の 45 %、蓄積の 78 %を しめ当局人工林の主体をなしている。

スギの成育状況は部分的に良好な個所があり、現に ha 当平均成長量  $10~\mathrm{m}^3$  以上の林分が各経営区にあるが、全般的には成長緩慢で平均成長量  $4~\mathrm{m}^3$  程度である。

当地方のスギの成長は幼時は緩慢であるが、老年に入つても衰退することなく成長の持続性のあること が特徴である。

第 1 表 人工林、樹種別、令級別、面積、蓄積

(昭和30年現在)

樹種			ギー	Ŀ		, ; , ;	+		₹		ッ	.		h	ラ マ	ッ
面積蓄積	i		積	面	積	蓄		面	積	蓄		積	面	積		
令級		前	- 1	TH1	ha	FF)	m <sup>3</sup>		ha	HEI.		m <sup>3</sup>	1111	ha		
1	ha 15,869		m <sup>3</sup> 1,335		na		111"		283			268	. 2	,524		251
I	11,998	$\epsilon$	9,043		1		234		214		1	,958		210	*	3,452
i l	16,837	68	8,066		10		440		492		21	,016		731		37,938
IV	17,343	1,71	5,425		356	3	6,224	1	1,197		92	,963	4	,449		371,775
V	18,354	. 3,12	9,074		384	3	8,546		678		86	,396		538		67,611
VI	2,461	55	57,147		27		4,093		206		26	,705		60		9,348
Ⅷ以上	262	٤	36,558		5		794		3			382				99
計	83,124	6,24	16,648		783	8	0,331	;	3,073		229	,688	8	,512		490,474
		<u></u>	<u> </u>		<u> </u>		<del></del>	 						A.I		<b>⇒</b> 1.
面積蓄積	h .	ドマ	ツ 		- ソ 	· マ	ツ 		そ σ <u>.</u>		也 金			針 ——		計 
令級	面積	蓄	橨	面	穫	蓄	橃	面	積	蓄		積	面	積	崙	積
	ha 11		m <sup>3</sup>		ha 3		m:	3	ha 351			m <sup>3</sup>		ha 041,		m³ 1,854
I	11	1	22		9				3					,446		74,709
I	11		22						42		1	,281		, 112	1	748,741
IV									74			359		, 419	1	2,225,746
V									97		14	4,432	20	,051	3	3,336,059
VI												27	2	2,754		597,320
vi Ⅷ以上												29		270		87,862
計	22	2	22		12				567	·	25	5,128	96	6,093		7,072,291
	<u> </u>			<u> </u>									<u> </u>		<u> </u>	
樹種	クヌ	: ギ	ヤき	チ ダ	モ	その	他辽	2		7	<b>i</b>	f• 			計	
面積蓄積 令級	面積	蓄 積	面積	蓄	積	面積	蓄	積	面	積	蓄	積	面	積	蓄	積
	ha 4	m <sup>3</sup>	ha		m <sup>s</sup>	ha 1,164	1	m <sup>3</sup> 10	1	ha 169		m 10	0 2	h: 0,21		m <sup>9</sup> 1,864
I	4			1		156	l	187		156		1,18	i i	2,60		75,896
I			.	5	327		1 ′	114		572	1	3,44		8,68		762,182
<b>I</b>			1:		257		1 -	276		870		32,53	ľ	4,28	1	2,258,279
IV V			''		201	318	,	601		318		4,60		0,36		3,350,660
V VI						62		782		62		5,78	1	2,81	i	603,102
VI Ⅵ以上						7		916		7		91		27		88,778
	4		18	8	584	3,132	67,	886	3,	154	é	8,47	0 9	9,24	7	7,140,761
計	4	·	18	В	584		1		3,	- 1					i	

経営案林野現況表より

#### 2. 地域の決定

同一胸高直径で同一の樹高をもつ樹木であつても形状は立地別、地方別にそれぞれ異なるのはもちろんであるが、当局管内は裏日本の北部に位し立地条件はほぼ類似するのでかかる立地別、地方別の材積表を調製しても、材積の差は僅少で、またその使用範囲はきわめて狭く、したがつて活用上適応性が少ないので本材積表は広く秋田営林局管内スギ造林木を対象として調製した。

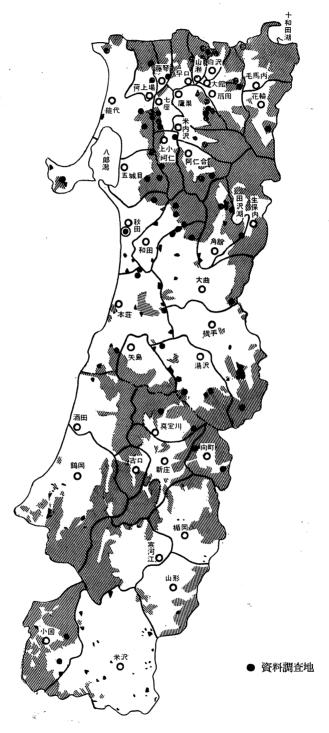
# 第2 資料の收集

#### 1. 資料收集地域

スギ人工林を対象とし調査地72個所,2,633本の調査を実施したが,これが資料収集個所の位置は第3 図のとおりであり、これが収集本数を営林署別,経営区別,直径級別に表示すれば第2表のとおりである。

-	第	2 表	営林署,	経営区別	10 cm 直	<b>直径階本数</b>	一覧表		
営林署	経営区	6~10	12~20	22~30	32~40	42~50	52~60	62~70	計
毛 馬 内	小 坂		. 2	22	5	i i	1	1	29
化 輪	化 輪	16	18	1					35
扇田	十二所		/		12	42	6		60
大 館	下長木	3		4	1	.*			21
白 沢	矢 立	20	i i	4		į.			40
早 口	{ 早 □ 円 岩 獺	15 5	61 30	46 51		10	1		164 96
小 計		20	91	97	41	10	1		260
鷹 巣	七日市	7	48	22	12	81	26	2	198
米内沢	小 又	3	13	9	1				26
阿仁合	大 又	7	44	21	4				76
上小阿仁 ·	沖田面南 沢	11	2 19	18 5		1			29 35
小 計		11	21	23	8	1			64
藤琴	藤琴	6	9	. 18	12	2			47
ニッ井	大 開	2	25	45	36	50	8		166
七 座	羽根山	26	36	15	31	19		1	128
能代	仁 鮒 体	70 7	31	39	29	37	16	1	223
110 10	母森	2	23 5	15 2	11	1			45 21
小 計		79	59	56	40	38	16	1	289
五城目	馬場目	15	54	11					80
秋 田	男 鹿別	4	5		1 7	21	4	1	10 33
小 計		4	5		8	21	4	1	43
和 田	岩 見	24	102	15			-	. [	141
角館	神代	13	41	1					55
,	檜木内	29	20	12					61
小 計		42	61	13		-			116
大曲 {	荒川	35	72	52 8	18 11	3 4			180 23
小 計		35	72	60	29	7			203
増 田	皆瀬	8	4						12
湯沢	役 内院 内	8	22 1	2 6 2	. 10				32
(	西馬音内	7	7	2	12	. 2			21 16
小 計		15	30	10	12	2			69
本 荘	芋 川	33	72	. 60	9	2			176
真室川	金 山	5	70	53	1				129
向 町	向 町		. 11	42	29	8			90
楯  岡	北村山		1	13	6	.			20
小 国	小 国	3	35	49	24	4			115
計		384	912	663	321	287	61	5	2,633





前 橋 営 林 局 管 内 第2図 資料調査地位置図

#### 2. 資料收集個所の選定および調査方法

調製要綱に準拠し実施したが、これが大要は次のとおりである。

- (1) 資料収集個所の選定は令級ごとに random 抽出により決定し, 一個所について 集団的に抽出調査 したが高令級少なく, 大径級に不足したので単木的に収集補充した。
- (2) 胸高直径は地上  $1.2\,\mathrm{m}$  の位置を輸尺を使用して幹軸に直角に互に直角の  $2\,\mathrm{方向}$   $\epsilon$  cm 単位で mm まで測定しその値を算術平均によつて求めた。
- (3) 樹高および枝下高の測定は巻尺でm単位とし単位以下1位まで測定した。
- (4) その他幹材積計算に必要な直径、樹皮の厚さ、根元部分の周囲、伐採面の高さ等を調製要綱に基いて測定した。
- (5) 参考事項として地況、林況を経営規程に準拠し、次の事項について調査した。
  - イ・林地の標高, 方位, 傾斜, 関係的位置
  - ロ・基岩および土性,深度,結合度
  - ハ·年令, 疎密度, ha 当本数, 材積

#### 3. 資料の整理

(1) 資料収集地域の林小班別地況, 林況一覧表の作製 参考事項として調査した前項について資料収集地域の林小班別地況, 林況一覧表(第3表)を作製す

る。 (2) 直径, 樹高階別本数表の作製

前項の測定結果に基いて本数ならびに材積を直径樹高階別に整理し、直径樹高階別本数表(第4表) を作製した。

なお幹材積の計算は 2m 区分のフーベル区分求積式で算出し、先端は円錐として計算した。

第3表 林 小 班 別 地

	Į	<u> </u>			劃					地
県	郡(市)	村(町)	大字(字)	営林署	経営区	林小班	作業級	地位	方 位 傾 斜	基岩
秋 田	鹿 角	(小 坂)	小 坂 (古遠部沢)	毛馬内	小 坂	7 h	択用	2	SW 平	
"	"	宮 川	宮 麓(居 熊 井)	花 輪	花 輪	22 h	"	3	SE 急	
"	北秋田	(十二所)	葛 ノ 原 (旭 沢)	扇 田	十二所	1 1,	皆用	2	SW 中	硅 質 頁 岩
"	"	長木	雪 沢(長木沢)	大 館	下長木	55 HZ	"	3	NW 緩	"
"	"	矢 立	粕 田 沢)	自 沢	矢 立	42 L.	"	3	S 中	粒 状 安山岩
"	"	(早 口)	早 口(早口沢)	早 口	早 口	9 ل،	"	2.	<i>II</i>	
"	"	"	( " )	"	"	ع 18	"	2	平 NW	
"	"	山瀬	岩瀬沢)	"	岩 瀬	35 ろ	"	2	NE 中	
"	"	"	(")	"	"	58 ろ1	"	3	SW 平	
"	"	"	( " )	"	"	78 は1	"	2	S 緩	
"	"	七月市	(奥見内沢)	鷹巣	七日市	30 L'1	"	3	SW 中	
"	"	"	( " )	"	"	37 1,1	"	3	"	
<i>"</i> .	. //	//	( " )	"	"	40 ろ	"	3	W 中	
"	"	"	自沢水沢 (館ヶ沢)	"	"	54 L.	"	2	N E 中	
"	"	. //	小坪沢(	"	"	74 l.	"	2	SE及 SW中	
"	"	"	(")	"	"	75 L.	"	2	"	
"	"	前田	森吉(滝ノ沢)	米内沢	小 又	32 🕏	択用	3	SW 緩	
11	"	大阿仁	戸鳥内沢(早瀬沢)	阿仁合	大 又	20 を	皆用	3	N E	
"	"	"	比 立 内(繋 沢)	"	"	25 5 12	択用	3	S E 平	
"	"	上小阿仁	仏社沢)	上小阿仁	南 沢	85 13	皆用	3	"	凝灰岩 まはた 再岩
"	"	"	南 沢(쀟 沢)	"	沖田面	70 ろ	択皆 混用	2	W 緩	
"	山本	藤 琴	(滝 ノ 沢)	藤琴	藤琴	18 ろ	皆用	2	SW	岩
"	"	"	(高石沢)	"	"	31 K	"	2	ΣΨZ NW	凝灰岩
"	"	粕 毛	粕 毛 (鹿瀬内沢)	ニッ井	大 開	19 II	択用	2	N E 急	
"	"	種 梅	梅内沢)	"	"	52 L.	皆用	2	SW //	

況 林 況 一 覧 表

				況			林		沥	<u> </u>
I. Me	深 度	<del>红</del>	湿度	標高	位 置	林令	植栽年度	疎密度	ha	当
土性	深度	結合度	位 皮		拉		但称了一定	WHI IZ	本数	蓄 積
砂壤土	中	軟	適	m 400	沢通り	年 36	大 8	密	本 750	m <sup>3</sup> 381
壤 土	浅又中	"	適又乾	480	小峯中腹	34	w 10	中	875	59
"	中	"	適	200		48	明 41	"		170
"	"	"	"	250	峯通り台地	30	大 14	疎	525	68
"	"	"	".	200	沢通り	53	明 35	中	1,050	104
"	"	"	"	160		59~60	<i>#</i> 29∼30	"		390
"	"	"	"	220	沢通り	62	<i>n</i> 26	密	975	649
植壤土	"	"	"	200	. "	50~52	<i>#</i> 36∼38	. "	975	485
".	"	"	"	250	"	45	<i>⊮</i> 43	中	825	249
"	"	"	"	250	11	38	大 6	"	650	219
選 土	浅又中	堅	乾	300	"	48~49	明39~40	疎	375	174
"	浅	"	潤	200	峯 通 り	61	<i>"</i> 27	密	975	156
"	中	軟	<i>y</i> ·	300	中腹以上	35	大 9	中	725	219
"	"	"	適	160		58~63	明26~31	密		350
"	11	"	"	220		49	<b>#</b> 40	中		300
"	"	"	"	200		49	// · 40	"		300
"	"	"	"	300	小峯通り	51	<i>n</i> 37	"	650	174
植壤土	"	"	"	500	<b>峯通り台地</b>	27~29	昭 3~5	"	1,175	147
"	"	"	"	250	沢通り	55	则 33	"	750	275
壤 土	"	"	"	150	"	21	昭 9	疎	875	90
"	"	"	潤	280	"	48	明 40	密	750	568
"	"	"	"	220	"	54	<i>"</i> 34	"	925	316
"	"	"	"	200	峯通り台地	65	<i>"</i> 23	中	300	329
"	"	"	"	300	中腹以下	62	<i>"</i> 26	"	775	600
"	"	"	"	150	沢通り	65	<i>n</i> 23	疎	225	487

第3表 (続)

		区			劃					地
県	郡(市)	村 (町)	大字(字)	営林署	経営区	林小班	作業級	地位	方 位 傾 斜	基岩
秋田	山本	種 梅	梅内沢)	二ッ井	大 開	52 h	皆用	3	SW 緩	
"	"	"	(柾山沢)	"	<b>"</b> .	56 は	"	1	S E 中	
"	"	響	仁 鮹	能代	仁 鮒	25 ろ	"	2	SW 緩	砂質
"	. 11	` <i>"</i>	(")	"	"	26 K	"	2	平	"
"	"	"	( " )	".	// v	28 h	"	2	・ ル 緩又急	"
"	"		(")	"	<b>"</b> .	30 B	"	2	S 緩	"
"	"	"	濁 川 (濁川山)	"	ji.	69 K	"	3	SW 申	"
"	. "	(檜 山)	母体山	"	日 体	21 L.	"	3	W	頁 岩
<i>II</i> .	"	岩 館	(平ノ沢)	"	八森	8 た	"	2	S	<b>凝灰岩</b>
.jj.	北秋田	下大野	大戸石(芦沢)	七座	羽根山	9 K	"	1	緩	"
ir .	<i>II</i> .	落 合	羽根山(羽根山沢)	"	"	15 h	択皆 混用	3	ル ル 平又急	砂岩
"	, //.	. ,,	( " )	"	"	17 ~	//	3	NW 平又緩	"
"	"	"	(")	"	"	ع 28	"	2	N 平	"
"	南秋田	富津内	中 津 又 (中津又山)	五城目	馬場目	4 tz	皆用	3	中	
"	"	馬場目	馬場目(馬場目沢)	11	"	41 B	"	3	NE 急	
"	(秋田)		仁 別 (務 沢)	秋 田	仁 別	26 B	"	1	SW ₩	集塊岩
11	(男鹿)		安全寺(男鹿山)	"	男 鹿	8 XQ	"	3	NE 中	凝灰岩
"	河辺	岩見三内	岩見山	和 田	岩 見	8 は	"	3	W 緩	
"	"	"	三財ノ神)	"	"	31 🛵	"	3	EW 急	
"	"	"	( " )	11	"	43 K	"	3	SW 緩	
"	仙北	神代	卒 田 (大影小影)	角 館	神 代	ع 69	択用	3	· N 中	
"	"	檜木内	下檜木内	11	檜木内	52 お	皆用	3	W 急	
"	"	"	( " )	"	11	52 B	11	3	E 急	
"	"	"	(桐内沢)	11	"	90 K	"	3	S	
"	"	荒 川	荒 川 (宮田又沢)	大 曲	荒 川	35 Æ	択用	3	NE 中又急	

				況			———— 林		沥	] /
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Last stee		-f-d- A	Leterth / TO PHE	artic origin take	ha	当
土性	深 度	結合度	湿度	標高	位 置	林令	植栽年度	疎密度	本 数	蓄 積
壤 土	中	軟	潤	m 180	小峯通り	年 66	明 23	密	1,175	m <sup>3</sup> 437
"	深	<i>"</i> .	"	100	沢通り	58	<i>#</i> 30	"	475	572
埴選土	中	"	適	400	"	53	·// 35	"	900	441
壤 土	"	"	"	200	峯 通 り	65	<i>n</i> 23	"	550	754
"	"	"	"	200	小峯 ~ 沢	56	<i>"</i> 32	"	850	436
"	"	"	"	200	中腹台地	58	<b>#</b> 31	"		475
"	"	"	"	150	中腹以下	26	昭 6	中	2,125	60
埴壌土	"	"	"	150	小峯通り	55	明 33	密	1,125	224
"	"	"	"	250	峯 通 り	44	" 44	中	550	329
選 土	深	"	"	100	小峯通り	62	<i>n</i> 26	密	725	948
"	中	"	潤	100	沢通り	66	<i>"</i> 22	"	1,500	108
"	"	"	"	100	"	49	<i>n</i> 39	中	525	594
"	"	"	"	200	中腹以上	62	<i>n</i> 26	"	500	697
"	"	"	適	150	沢通り	51	<i>n</i> 37	密	1,400	226
"	"	"	"	200	小峯通り	24	昭 6	疎	600	65
"	"	"	"	120		62	明 27	中		473
"	"	"	"	140	中腹以下	35	大 9	疎	250	24
砂壌土	"	"	"	250	中 腹	45	明 43	密	1,125	135
"	"	"	"	200	小峯通り	54	<i>n</i> 34	中	675	135
"	"	"	"	300	中 腹	41	大 3	密	1,375	152
"	"	"	"	100	"	29	<i>n</i> 15	中	1,375	135
埴壤土	"	"	"	400	沢通り	33	<i>"</i> 11	疎	550	127
"	"	"	乾	400	沢通り	41	<i>"</i> 3	"	250	58
埴 土	"	"	適	400	小峯通り	22	昭 8	"	750	17
爆 土	浅	"	乾	260	中 腹	34	大 10	. "	600	77

第3表 (続)

		X.			劃			1		地
県	郡(市)	村(町)	大字(字)	営林署	経営区	林小班	作業級	地位	方 位 傾 斜	基岩
秋田	河辺	船 岡	船岡(小黒川)	大 曲	荒 川	109 ل،	皆用	2	E 中	
"	"	"	(")	"	"	115 B	"	2	W 緩~中	
"	"	"	( ")	"	"	117 Æ	"	3	緩	
"	"	"	( " )	"	"	118 %	"	3	S 緩~中	
"	仙北	土 川	心 像(小又沢)	"	"	ع 121	"	3	NW ″	
"	"	六 郷	六郷東根 (潟 尻)	"	鞠 子	29 31	"	2	SW 緩	
"	雄勝	皆瀬	(小安奥山)	増 田	皆類	ع 20	"	3	W 平	
"	"	小 野	桑 ヶ 崎 (小比内山)	湯 沢	役 内	42 ろ	択用	3	NW 緩	
"	"	(院 内)	上院内(矢込沢)	"	院内	4 ~	皆用	2	N 中~急	
"	"	西馬音内	飯 沢 (松 倉)	"	西馬音内	8 8	"	3	E 緩	凝灰岩
"	平鹿	八沢木	坂 部 (中 山)	本 荘	- 学 川	1 12	"	3	SE 緩~中	
"	"	"	( " )	"	"	1 1/21	"	2	W 緩	
"	由利	亀 田	福 ノ 俣 (地 竹 森)	"	"	31 3	"	3	NW 中	
"	"	"	(雨 池 沢)	"	"	33 ŋ	"	3	W 緩	
"	"	"	(")	"	"	33 %	"	3	中	
"	"	"	( " )	"	"	33 дъ	"	3	N 緩	
山形	最 上	(金 山)	金 山(入田茂沢)	真室川	金 山	67 き	"	3	NW 中	
"	"	及 位	釜 淵 (鶴下田沢)	"	"	75 は	"	3	SE 緩	
"	"	西小国	志 義 (大横川)	向 町	向 町	7 K	択用	2	N及S 緩又中	
"	"	東小国	富 沢 (大明神)	"	"	52 ろ	"	2	S	
"	西置賜	津 川	沼 沢 (大 堂 峯)	小 国	小国	59 ね1	皆用	2	緩	
"	"	"	大石沢(樺頭)	"	"	175は1	"	3	W	

	況									林			is in the second	 Z
土 性	深 度	結合度	湿度	標高	位		置	林	令	植栽	<b>洋度</b>	疎密度	ha -t- **	当
			<u> </u>	m	 			1	年	<u>                                       </u>	-	<u>]</u>	本 数	蓄 積 m <sup>3</sup>
壤 土	中	軟	潤	160	峯	通	り		53	明	35	密	875	322
"	浅	"	"	100		"			64	11.	24	"	550	547
"	中	"	"	100	中		腹		64	11	24	"	775	299
"	. //	"	"	100	峯	通	ŋ		41	大	3	中	925	226
"	"	"	"	200	中	腹以	下	21,	,23	昭	7,9	疎	875	25
埴壌土	"	"	適	350	中	腹台	地		61	明	27	中	575	517
壤 土	"	II .	"	200	中	腹以	下		24	昭	6	疎	300	9
"	"	"	"	450	中		腹		35	大	9	中	800	80
"	Ir .	"	"	300		"			52	明	36	"	525	483
"	"	"	"	300	粢	通	ŋ		24	昭	6	疎	400	28
"	"	"	"	180	中	腹台	地		42	大	2	中	1,075	392
"	"	"	"	200.	沢	通	ŋ		35	"	9	密	1,075	238
植壤土	"	11	"	200	串		腹		39	"	5	中	775	42
"	n	"	"	280	中		腹		62	娚	26	疎	- 475	229
"	"	"	"	200	沢	通	ŋ		54	"	34	密	1,500	300
"	"	"	"	220	峯	通	b	60~	61	n 27	~28	中	675	197
壤 土	ır	"	"	440		"			33	大	12	密	1,725	352
11	"	"	"	200	中	腹以	下		47	明	42	"	1,200	347
恒壤土	"	"	"	400					34	大	11	中		122
"	"	"	"	280					35	ır	10	"		158
壤 土	"	"	"	280	申(	腹以	ァ		46	明	43	"	600	369
埴壌土	"	"	"	360	F I		腹		36	大	9	密	1,375	343

# 材 積 表 調 製 業 務 資 料 第3号

第4表 直 径, 樹 高

D <sub>cm</sub>	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	. 15	16	17	18	19
6	7	18	21	3												
8	3	13	65	35	25	15	3									
10		1	20	32	58	43	16	4	2				1			
2			2	13	25	38	43	23	18	7	3	2				
4				3	11	21	37	36	25	16	7	9	5			
6					. 4	5	17	23	35	25	26	23	7	2		1
8				1		5	8	22	23	39	32	25	24	16	5	2
20							2	8	22	21	28	37	29	19	17	10
2							1	2	8	17	23	20	36	22	32	10
4								2		7	9	18	18	,26	35	22
6									3	2	5	14	14	21	16	25
8											2	8	8	7	18	23
30											2	3	3	6	15	9
2										1		1	7	3	6	6
4														3	7	4
6														2	5	4
8															1	4
40			ł										1			3
2																
4																
6																
8		,														
50																
2																
4					•											
6																
8																
60																
2																
4												•				
<b>計</b>	10	32	108	87	123	127	127	120	136	135	137	160	152	127	157	123

階 別 本 数 表

			00	0.4	05	· ·	07	00	00	20	21	20	33	34	35	æt.
20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	04	00.	計 
																49
																159
																176
											1:					174
																170
1																169
																202
2	1	1														197
3	3	1														178
11	3	6	2	3	1											163
18	10	4	2	2	2	2										140
16	10	7		1		1	1	1								103
11	11	3	5	6	4	1			٠							79
7	6	5	5	4	5 '	2	1									59
10	9	3	. 8	6	4	5	3	1	1		1					65
7	15	9	3	8	3	2	2		3					j		63
4	2	4	4	11	5	7	3	11	2							. 58
5	7	9	9	8	5	8	12	5	2	2						76
1	2	2	10	8	4	9	11	10	4	2	2	1				66
2	2	3	4	6	8	8	10	7	16	4	4	1		1	1	77
		3		2	5	12	11	7	8	3	1	3				55
1	2	1	1	3	1	6	7	7	8	1	5	2	1			46
			1	2	. 5	7	3	9	6	4	3	2	1			43
					1	3	4	6	2	4	3	1				24
			1			1	2	3	3	1	1	3			1	16
		[				1	1	1		4	1		1			9
					1			1	3		1			1		7
					1			1	1		1		1			5
						2				1	1					4
							1									1
99	83	61	55	70	55	77	72	70	59	26	24	13	4	2	2	2,633

#### 第 3 採用した調製方法の根拠

材積表の調製方法は大別して

調和曲線を利用する方法

共線図法を利用する方法

最小自乗法を利用する方法

があるが、材積表調製方法は簡潔、客観的なものであつて、しかも正確なものでなければならない。

調和曲線を利用する方法は多数のデータを必要とし、また調和曲線法、共線図法では曲線をフリーハンドで適合せしめる場合、主観がはいるので調製者の曲線適合が大なる影響を及ぼすこととなる。

最小自乗法では実験式を定め常数,係数は代数的解析によって求めるので,実験式が定まれば完全に客 観的であり,したがつて得られた値は観測値と計算値の偏差の平方和が最小になるように資料に適合して いるので,ほ」んどこの方法によって調製されている。

本材積表調製においても以上の理由により最小自乗法を利用する方法を採用することとした。

全資料について胸高直径に対する幹材積および樹高に対する幹材積の散布図を対数方眼紙により作製すると第4図および第5図のとおりであり

 $V \infty D^b$ 

 $V \infty H^c$ 

ただし V=幹材積, D=胸高直径, H=樹高,

b, cは常数,

なる関係があるものと見なすことができる。

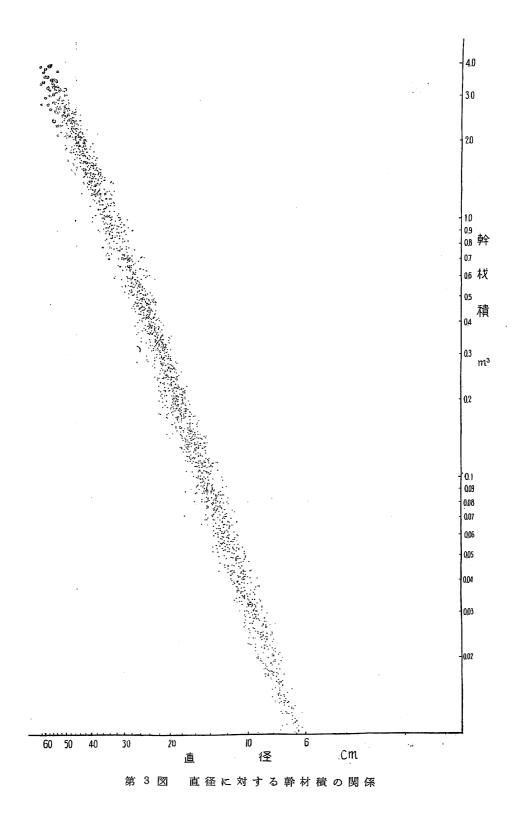
よつて幹材積を樹高と胸高直径の二因子により変化するものとすれば、

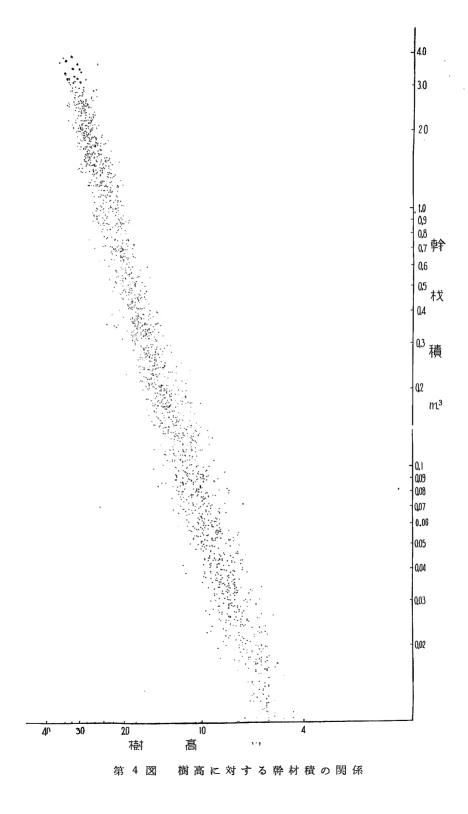
V∞DbHc

よつて山本博士による一般材積式

 $V = 10^{a}D^{b}H^{c}$ 

を採用した。





#### 第4 資料の吟味

#### 1. 吟味の方針

収集資料の中には測定の誤り、材積計算上の誤り、あるいは著しく一般的傾向から離れた材積を有する ものがあり、このために材積式に偏りが生ずるのを避けるため全資料について直径、樹高に対する幹材積 の関係を検討し、一般的傾向と著しく差のあるものは不適当な資料として除外した。

#### 2. 吟味の方法

吟味の方法は実験式を一次の式に変換し、回帰平面からの変動を考慮して行うが、この場合の有意水準は材積表調製要綱に準拠して1%とする。

すなわち 材積式 V=10aDbHa

を一次の式に変換するため両辺の対数をとれば

$$logV = a+b$$
.  $logD + clogH$   
 $Y = logV$ ,  $X_1 = logD$ ,  $X_2 = logH$ 

とすれば上式は次のように表わすことができる。

$$Y=a+bX_1+cX_2$$

ゆえに棄却帯は次のようになる。

$$\begin{split} & \operatorname{Eyx}_1 x_2 \!\!=\! t \! \times \!\! \left[ \operatorname{Var} \! x_1 x_2 (y) \! \left\{ 1 \! - \! \frac{1}{n} \! - \! \mid \! C \! \mid \! \right\} \right]^{\! \frac{1}{2}} \\ & \mid \! C \! \mid = \! \left[ (X_1 \! - \! \overline{X}_1) (X_2 \! - \! \overline{X}_2) \right] \! \left[ \! \begin{array}{c} \! C_{11} \! C_{12} \\ \! C_{12} \! C_{22} \! \end{array} \! \right] \! \left[ \! \begin{array}{c} \! X_1 \! - \! \overline{X}_1 \\ \! X_2 \! - \! \overline{X}_2 \end{array} \right] \\ & = \! \left[ \! C_{11} (X_1 \! - \! \overline{X}_1)^2 \! + \! C_{22} (X_2 \! - \! \overline{X}_2)^2 \! + \! 2 C_{12} (X_1 \! - \! \overline{X}_1) (X_2 \! - \! \overline{X}_2) \right] \end{split}$$

ただし  $C_{11}\,C_{12}\,C_{22}$  はガウスの C 乗数, $\overline{X}^{_1}\,\overline{X}^{_2}$  は観測値  $X_1\,X_2$  の平均値

nは資料数,tはStudentのt分布のtの値である。

実験式  $Y=a+bX_1+cX_2$ 

を適用し最小自乗法により常数を求める。

胸高直径、樹高、材積の対数は5桁を使用し、材積の対数は便宜上 $V \times 1,000$ の対数を使用した。 C 乗数は

> $C_{11}$ =0.06194977414  $C_{22}$ =0.0876808655  $C_{12}$ =-0.0695096538

したがつて回帰係数は

b=1.7817687697 c=1.0841008238

ゆえに回帰方程式は

 $\hat{\mathbf{Y}} = -1.227254 + 1.781769\mathbf{X}_1 + 1.084101\mathbf{X}_2$ 

回帰に帰因する平方和

$$\hat{Sy^2} = 1,032.4641703535$$

回帰からの偏差の平方和

$$Sdyx_1x_2 = 2.9474447533$$

回帰からの偏差の分散および標準誤差

$$s_{yx_1x_2} = 0.0011207014$$

$$s_{yx_1x_2} = 0.0334768786$$

ゆえに棄却帯は

$$\begin{split} \text{Eyx}_1 & \text{x}_2 \!\!=\!\! 2.57582 \times 0.033477 \! \left[ 1 \!\!-\!\!\! \frac{1}{2.633} \!\!-\!\!\! |C| \right]^{\frac{1}{2}} \\ & \text{C} \!\!=\!\! 0.061950 (\textbf{X}_1 \!\!-\!\!\! 1.317762) + 0.087681 (\textbf{X}_2 \!\!-\!\! 1.168165) \\ & + \!\!\! 2 (\!\!-\!\!\!-\!\!\! -\!\!\! 0.069510) (\textbf{X}_1 \!\!-\!\!\! -\!\!\! 1.317762) (\textbf{X}_2 \!\!-\!\!\! -\!\!\! 1.168165) \end{split}$$

資料の乗却は回帰からの偏差(Y... $\hat{Y}$ )を求めこれが乗却帯を越えるものを棄却する。 この結果乗却される資料は 39 本となる。

#### 3. 吟味の結果

以上述べたように直径, 樹高に対する材積の関係について資料の吟味を行つた結果, 資料収集本数 2,633 本中 39 本を除外して 2,594 本を本材積表調製の資料とした。

吟味の結果棄却された資料の一覧表およびそれを除いた資料の直径階、樹高階別本数表および材積表を作製すると次表第 $5\sim7$ 表のとおりである。

営林署	経営区	林小班	直径	樹高	材積	Y	Ŷ	YŶ
白 沢	矢 立	42١،	9.5	6.6	0.0325	1.51188	1.40328	0.10860
早口	早 口	96,	8.1	9.6	0.0225	1.35218	1.45634	-0.10416
			16.3	16.9	0.1458	2.16376	2.26374	0.09998
鵬 巣	七日市	756,	45.3	25.8	2.2321	3.34871	3.25387	0.09484
			47.2	25.8	1.5691	3.19565	3.28566	0.09001
			62.5	26.2	2.6470	3.42275	3.51017	0.08742
二ッ井	大 開	19/1	26.1	20.5	0.4200	2.62325	2.71894	-0.09569
			30.9	22.5	0.5364	2.72949	2.89341	-0.16392
			38.4	27.8	2.0580	3.31345	3.16114	0.15231
			17.5	14.2	0.1366	2.13545	2.23675	0.10130
		52 ŋ	27.0	15.0	0.2766	2.44185	2.59810	-0.15625
		5611	29.5	24.4	0.9660	2.98498	2.89570	0.08928

第 5 表 (続)

عدر	-1-1-190	در جه ا	4 Ez	444 1 700					1 ^	1
<u> </u>	林署	経営	5 K	林小班	直径	樹高	材積	Y	Ŷ	Y.—Ŷ
七	座	羽枝	川	15 %	6.5	4.5	0.0113	1.05308	0.92931	0.12377
					10.5	7.5	0.0428	1.63144	1.54092	0.09052
					12.1	8.6	0.0669	1.82543	1.71512	0.11031
					14.5	10.5	0.1092	2.03822	1.94911	0.08911
					21.7	16.4	0.3668	2.56443	2.47102	0.09341
					11.4	9.8	0.0435	1.63849	1.73049	-0.09200
能	代	仁	鮒	253	23.2	19.5	0.5709	2.75656	2.60426	0.15230
				30%	44.5	27.5	2.4273	3.38512	3.27012	0.11500
				69 <i>i</i> C	7.5	4.1	0.0124	1.09342	0.99622	0.09720
					11.5	8.7	0.0388	1.58883	1.68120	-0.09237
五	成目	馬場	月	411	10.7	9.3	0.0369	1.56703	1.65679	-0.08976
				415	13.9	13.0	0.0837	1.92273	2.01695	-0.09422
					17.8	12.8	0.1246	2.09552	2.20103	-0.10551
和	田	岩	見	811	9.4	6.2	0.0293	1.46687	1.36567	0.10120
				431C	12.1	7.9	0.0592	1.77232	1.67515	0.09717
角 	館	神	代	69 کے	11.2	8.9	0.0380	1.57978	1.67145	-0.09167
大	曲	荒	Л	109١٠	35.9	23.6	0.8525	2.93069	3.03193	-0.10124
湯	沢	役	内	423	8.7	5.8	0.0240	1.38021	1.27439	0.10582
		西馬音	內	考8	6.4	3.9	0.0096	0.98227	0.84994	0.13233
本	准	荢	Л	313	7.6	4.5	0.0150	1.17609	1.05029	0.12580
				11/21	8.6	9.3	0.0233	1.36736	1.48774	-0.12038
真军	別	金	Щ	67き	8.0	6.1	0.0218	1.33846	1.23322	0.10524
					13.6	10.2	0.0630	1.79934	1.88588	-0.08654
楯	岡	北村	山	103そ	21.7	12.6	0.1676	2.22427	2.34692	0.12265
小	国	小	国	59/21	36.3	19.8	0.6869	2.83689	2.95787	-0.12098
				75は1	20.6	12.2	0.1584	2.19976	2.29148	-0.09172
					31.2	20.0	0.5642	2.75143	2.84542	-0.09399

第6表 直 径, 樹 高

											<del></del>					
D <sub>cm</sub>	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19
6	6	17	21	3												
8	2	12	63	35	25	14	2	ŀ								
10		1	19	31	57	42	16	4	2							
2			2	13	24	35	42	23	18	7	3	2				
4				3	11	21	36	35	25	15	7	9	5			
6					4	5	17	23	35	25	26	23	7	1	8	1
8				1		5	8	22	23	38	31	25	24	16	5	2
20							2	8	21	21	28	37	29	19	17	10
2							1	2	8	16	23	20	35	22	32	10
4								2		7	9	18	18	26	35	22
6			·						3	2	5	14	14	21	16	25
8						! 					2	7	8	7	18	23
30											2	3	3	6	15	9
2										1		1	7	3	6	6
4		ļ												3	7	4
6														2	5	4
8												•		ļ	1	4
40										İ			1			3
2										,				į		
4																
6																
8												İ				
50																
2																
4																
6																
8																
60																
2																
4									ŀ							
計	8	30	105	86	121	122	124	119	135	132	136	159	151	126	157	123

階 別 本 数 表

	1		<u> </u>		1	<u> </u>	Ī		Ţ	<del></del>	Ī	<del></del>	1	1	T	<del></del>
20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	.34	35	計
																47
																153
																172
																169
																167
1																168
																200
2	1	1														196
3	3	1														176
10	3	6	2	3	1											162
18	9	4	2	2	2	2										139
16	10	7		1		1	1	1								102
11	11	3	4	5	4	1										77
6	6	5	5	4	5	2	1									58
10	. 9	3	8	6	4	5	3	1	1		1					65
6	15	9	3	7	3	2	2		3							61
4	2	4	4	11	5	7	3	10	2							57
5	7	9	9	8	5	8	12	5	2	2						76
2	2	2	10	8	4	9	11	10	4	2	2	1				66
2	2	3	4	6	8	8	10	6	16	4	4	1		1	1	76
1	2	3	.	2	5	11	- 11	7	8	3	1	3				54
1	_	1	1	3	1	5	7	7	8	1	5	2	1			45
			1	2	5	7	3	9	6	4	3	2	1		ĺ	43
			1		1	3	2	6	2	4	3	1				24
			•			1	1	3	3	1 4	1	3			1	16
					1	1	1	1	2	4	1		1			9
					1			1	3		1			1		7
					•	1		1	•	1	1		1			5 3
						•	1			•	1					1
																1
96	82	61	54	68	55	74	72	68	59	26	24	13	4	2	2	2,594

# 第7表 直径、樹高階

D <sub>cm</sub>	4	5	. 6	7	8	9	10	11
. 6	0.0078	0.0098	0.0114	0.0126				
8	0.0107	0.0141	0.0168	0.0209	0.0239	0.0279	0.0325	
10		0.0266	0.0238	0.0282	0.0331	0.0394	0.0442	0.0518
2			0.0338	0.0429	0.0447	0.0524	0.0588	0.0651
4				0.0493	0.0589	0.0681	0.0813	0.0850
6					0.0783	0.0847	0.0976	0.1081
8				0.0719		0.1142	0.1230	0.1313
20							0.1440	0.1616
2							0.1744	0.1950
4								0.2155
6			1		1		 	:
8								:
30								
2								: .
4								
6								
8								
40								
2								
4				İ				
6								
8								
50	)							
2								
4								
6								
8								
60								
2								
4								

別 平 均 材 積 表

12	13	14	15	16	17	18	19
0.0398							<b>{</b>
0.0729	0.0829	0.0908	0.0906				
0.0946	0.1050	0.1128	0.1252	0.1267	٠		
0.1183	0.1337	0.1425	0.1522	0.1661	0.1603		0.1972
0.1498	0.1635	0.1790	0.1887	0.2037	0.2228	0.2325	0.2655
0.1711	0.1926	0.2084	0.2272	0.2522	0.2620	0.2853	0.3110
0.1996	0.2185	0.2376	0.2748	0.2990	0.3155	0.3336	0.3736
	0.2603	0.2831	0.3186	0.3288	0.3758	0.3912	0.4222
0.2527	0.2633	0.3311	0.3546	0.3854	0.4352	0.4563	0.4902
		0.3635	0.3934	0.4441	0.4623	0.4996	0.5537
		0.3974	0.4478	0.5069	0.5485	0.5828	0.6105
	0.3885		0.5641	0.5304	0.5239	0.6492	0.7041
					0.6937	0.6921	0.8033
					0.6777	0.7477	0.8540
						0.9388	0.8884
				0.9856			0.9893
					ļ		
		Ì					

### 材積表調製業務資料 第3号

第7表(続)

$\mathbf{D}_{\mathrm{cm}}^{\mathrm{II}}$	20	21	22	23	24	25	26	27
	. <u> </u>		<u> </u>					<u> </u>
6								
8								
10								
4		 						
6	0.2254							
8	0.2234							
20	0.2968	0.3442	0.3482					
2	0.3636	0.4044	0.3818					
4	0.4398	0.4667	0.4725	0.4596	0.5427		0.5905	
6	0.5091	0.5334	0.5844	0.5598	0.6467	0.6558	0.6912	
8	0.6040	0.6180	0.6709	0.3370	0.6192	0.0336	0.8799	0.7425
30	0.6869	0.6815	0.7185	0.7521	0.8002	0.8770	0.9229	0.7423
2	0.7308	0.8080	0.8178	0.7521	0.9302	0.9425	0.9374	1.0216
4	0.8369	0.8665	0.9308	0.9584	1.0785	0.9423	1.0870	1.2293
6	0.8831	0.9714	1.0135	1.1102	1.0867	1.1914	1.2389	1.2293
8	0.9975	1.0965	1.1198	1.1102	1.2834	1.2636	1.3448	1.4600
40	1.0558	1.1947	1.2623	1.1433	1.3547	1.4056	1.4841	
2	1.2654	1.1812	1.2020	1.3935	1.4372	1.4668	1.5729	1.5704
4	1.2057	1.4111	1.4044	1.5428	1.5878	1		
6	1,2757	1.4111	1.5408	1.5420	1.7748	1.7325	1.7593	1.7925
8	1.5123	1.4844	1.7806	1.7526	1.7845	2.0259	2.0533	2.0739
50	1.0.20	1.4044	1.7500	1.8043	1.9401	1.8700	2.1545	2.2079
2			ı	1.0040	1.7401	2.3176	2.1343	2.3002
4				2.0427		2.0170	2.6170	2.3458
6				2.0421			2.3177	2.4950
8						2.6457	2.0177	2.4700
60						2.8172		
2						3.3.72	3.2280	
4							0.2200	3.6861
- <b>T</b>		<u></u>						0.5501

28	29	30	31	32	33	34	35
					 		<u> </u> 
0.8765							
					•		
1.1635	1.3509		1.3373				
	1.3916						
1.5168	1.4195						
1.6316	1.6738	1.7300					
1.8328	1.7883	1.8894	1.9463	2.1382			
1.8461	1.9870	2.0184	2.0224	2.3186		2.3157	2.2213
2.0587	2.1791	2.1363	2.4920	2.4693			
2.1491	2.3535	2.1916	2.4165	2.3963	2.4466		
2.4935	2.4107	2.4906	2.6910	2.7382	3.0734		
2.4162	2.5546	2.5213	2.8319	2.6890			
2.7341	2.8142	2.7472	2.7892	3.0181			3.5571
2.7070	3.0630	2.9338	3.1707		3.2704	3.7119	
3.0801	3.3750		3.7738 3.3692		3.6256	3.7(19	
3.330.		3.5277	3.1704	ļ	0.0200		

#### 第 5 材積表の調製

#### 1. 回帰係数の計算

吟味の結果乗却される資料を除いた 2,594 本を用い,前記同様最小自乗法により常数を求めると次のとおりである。

C 乘数

 $C_{11} = 0.0632506170$ 

 $C_{22} = 0.0899786081$ 

 $C_{12} = -0.0711425560$ 

回帰係数

b=1.7754113411

c = 1.0947629123

ゆえに回帰方程式は

 $\hat{\mathbf{Y}} = -1.231254 + 1.775411\mathbf{X}_1 + 1.094763\mathbf{X}_2$ 

#### 2. 標準 誤差

回帰年に帰因する平方和

 $S_{y^2} = 1,009.588380283$ 

回帰からの偏差の平方和

 $Sdyx_1x_2^2=2.4801665310$ 

推定の誤差の分散と標準誤差

 $s_{yx_1x_2}^2 = 0.0009572237$  $s_{yx_1x_2} = 0.0309390320$ 

#### 3. 有意性の検定

重回帰に含まれる統計量はすべて変動をともなつているので、その変動の程度を測り有意性の検定を行う。

#### (1) 重相関係数および有意性の検定

重相関係数は

R=0.998774

重回帰全体としての有意性を検定する。

すなわち、回帰による平均平方が回帰によって説明のつかない項の平均平方に比べて著しく大きいかど うかをFを用いて検定する。

Rの有意性の検定

変 動 因	自由度	ΣĮZ	方	和	並	均	址	方
一次回帰	2	1,00	9.5888	380283	5	04.7	9441	901
回帰からの偏差	2,591		2.4801	665310		0.0	0095	722
全 体	2,593	1,01	2.0690	045593				

F = 504.79441901/0.00095722

=527,352.612\*\*

d.f.2 および 2,591

重相関係数はきわめて有意である。

#### (2) 回帰係数の標準偏差および有意性の検定

回帰係数 b, c に対し b=0 c=0 という帰無仮説を設定し、そのとき t の値が標本値を超える確率を調べる。

すなわち, 回帰係数の標準偏差は

$$s_{b} = s_{yx_{1}x_{2}} V \overline{C_{11}}$$

$$= 0.0077811$$

$$s_{c} = s_{yx_{1}x_{2}} V \overline{C_{22}}$$

$$= 0.0092806$$

ゆえに

ゆえに回帰係数 b.c いずれも著しく有意である。

#### (3) 偏相関係数および有意性の検定

樹高を固定した直径と材積との偏相関係数および直径を固定した樹高と材積との偏相関係数を求めると次のとおりである。

偏相関係数は

$$r_{yx_1 \cdot x_2} = 0.978415**$$
 $r_{yx_2 \cdot x_3} = 0.918806**$ 

この偏相関係数に対し 偏相関係数は 0 であるという 帰無仮説の検定を 行うといずれも著しく 有意であり、帰無仮説は捨てられる。

一方単相関係数  $\mathbf{r}_{yx_1}$ =0.992163  $\mathbf{r}_{yx_2}$ =0.973811 であるから,胸高直径階, 樹高階が変つても胸高直径対材積,樹高対材積の相関はだいたい等しいことがわかる。

#### 4. 10cm 直径級ごとの回帰係数の差の検定

樹高および胸高直径の回帰係数は樹高、胸高直径の函数として変化するものであるが、調製要綱に基き 資料を 10 cm 直径に分け各直径級の材積式を求め、この間の差を統計的検定を行い差のなかつた直径級を

#### 一括する。

ただし、胸高直径 52 cm 以上は資料数少ないので、その前の直径級に含め 42 cm 以上を一括した。

#### (1) 10 cm 直径級別相関係数および回帰係数

第8表 10cm 直径級別相関係数

第9表 10 cm	1直径級別回帰係数
-----------	-----------

直径級 cm	r <sub>x1x2</sub>	r <sub>yx1</sub>	r <sub>yx2</sub>	直後級	b	с
6~10	0.692711	0.933860	0.877083	6~10	1.769161	0.974150
12~20	0.693651	0.937704	0.882114	12~20	1.810503	1.044206
22~30	0.463530	0.829868	0.847437	22~30	1.716297	1.229445
32~40	0.407075	0.776040	0.849208	32~40	1.818423	1.220279
42~70	0.324351	0.828101	0.737380	42~70	1.617248	1.170206
<b>6∼7</b> 0	0.943034	0.992163	0.973811	6~70	1.775411	1.094763

#### (2) 回帰に帰因する平方和など

第 10 表 回帰からの偏差の平方和、分散、標準誤差および重相関係数

直径級cm	Sŷ²	Sdyx <sub>1</sub> x <sup>2</sup> ,	Syx1 x 2 2	R
6~10	14.8045954421	0.3958074430	0.0010726489	0.986894
12~20	47.8456576639	0.8405394918	0.0009370563	0.991330
22~30	13.2860966148	0.5328591132	0.0008160170	0.980530
32~40	4.6906733982	0.2827930766	0.0009006149	0.993145
42~70	3.3463980442	0.2466713942	0.0007129231	0.965064
<b>6∼7</b> 0	1,009.5888380283	2.4801665310	0.0009572237	0.998774

#### (3) 6~70cm を一括した場合の回帰係数間の差の検定

分散の一様性の検定 (Bartlett の検定,第11表参照)

第11表 分散の一様性の検定

直径階	Sdyx <sub>1</sub> x <sub>2</sub> <sup>2</sup>	自由度	Syx1x22=Sr2	log Sr2	filog Sr2	$1/\mathbf{f}_i$
6~10	0.3958074430	369	0.0010726489	3.03045760	-1,095.76114560	0.002710027
12~20	0.8405394918	897	0.0009370563	$\bar{4}.97176574$	-2,716.32613122	0.001114827
22~30	0.5328591132	653	0.0008160170	$\bar{4}.91169920$	-2,016.66042240	0.001531394
32~40	0.2827930766	314	0.0009006149	4.95453913	-956.27471318	0.003184713
42~70	0.2466713942	346	0.0007129231	4.85304266	-1,088.84723964	0.002890173
計						
( 6~70)	2.2986705188	2,579			7,873.86965204	0.011431134
(12~70)	1.9028630758	2,210			6,778.10850644	0.008721107
(12~40)	1.6561916816	1,864			5,689.26126680	0.005830934
-	$=q^2$	f			$= \sum f_i \log s_{r^2}$	$=\sum \frac{1}{f_i}$

 $s^2 = 0.0008913030$ 

 $log_{s^2} \cdot f = -7,865.8844934$ 

 $\sum f_i \log_{Sr^2} = -7,873.86965204$ 

 $\chi^2 = (log s_2 \cdot f - \sum f_i log s_r^2)/M = 18.386626$ 

補正項

$$C=1+\frac{1}{3(k-1)}\left[\sum_{f_i}\frac{1}{f_i}-\frac{1}{f}\right]=1.00092028$$

補正された χ<sup>2</sup>=18.3697\*\*

 $d \cdot f = 4$ 

分散が一様でないので6~70 cm は一括できない。

#### (4) 12~70 cm を一括した場合の回帰係数間の差の検定

分散の一様性の検定 (Bartlett の検定)

 $\chi^2 = 10.343505$ 

補正項 C=1.0009186

補正された χ2=10.334012\*\*

 $d \cdot f = 3$ 

分散が一様でないので 12~70 cm は一括できない。

#### (5) 12~40 cm を一括した場合の回帰係数間の差の検定

分散の一様性の検定 (Bartlett の検定)

 $\chi^2 = 3.620475$ 

補正項 C=1.0008824

補正された χ<sup>2</sup>=3.61728 d·f=2

#### 有意差なし

回帰係数間の有意差の検定

12~40 cm は分散が一様なことが分かつたので回帰係数 b, c 間の有意差の検定を行う。

12~40 cm を合計し,平均した回帰係数を計算する。

b'=1.7595715761

c'=1.1229327982

 $\hat{Sy}^2 = 65.7448871319$ 

第 12 表の 1 分散分析表

第 12	表の2	完成した分散分析表

変動因	自由度	平 方 和	变動因	自由度	平方和	平均平方		
回帰	6	65.8224276769	全回帰回帰間	2 4	65.7448871319 0.0775405450	0.0193851363		
誤 差	1,864	1.6561916816	回帰計	6	65.8224276769	0.0170031000		
計	1,870	67.4786193585	誤 差 計	1,864 1,870	1.6561916816 67.4786193585	0.00088851485		

#### (6) 22~40 cm を一括した場合の回帰係数間の差の検定

22~40 cm の値を合計し平均した回帰係数を求める。

b'=1.7384815393

c'=1.2271207502

 $S_{y^2=17.9738478079}^{\wedge}$ 

第 13 表の 1 分散分析表

第 13 表の 2 完成した分散分析表

変動因	自由度	並	方	和	变動因	自由度	平	方	和	平均平方
回帰	4	17.	17.9767700130		全回帰	2	17.9738478079			
E4 /10	•	17.7707700100			回帰間差	2	0.0029222051		22051	0.0014611026
誤差	967	0.	815652	1898	回帰計	4	17.	976770	0130	
					誤 差	967	0.	815652	21898	0.0008434873
計	971	18.7924222028		2028	計	971	18.	792422	22028	

F=1.7322 有意差なし

 $22\sim40~{
m cm}$  の回帰係数  ${
m b}$ ,  ${
m c}$  の間に有意差が認められなかつたので回帰平面の高さの間に差があるか検定を行う。

22~40 cm の資料をこみにして回帰係数を求めると

b'' = 1.7263051145

c'' = 1.2271956701

 $S_{y^2}^{\wedge} = 53.2194024370$ 

第 14 表の1 分散分析表

第 14 表の 2 完成した分散分析表

						1	
変動因	自由度	平 方 和	变動因	自由度	平 方 和	平均平方	
全回帰	2	53.2194024370	全回帰	. 2	53.2194024370		
回帰間差	2	0.0029222051	回帰間差	2	0.0029222051		
j=1/1011-32L			平面間差	1	0.0003669023	0.0003669023	
誤差	968	0.8160190921	不明原因	967	0.8156521898	0.0008434873	
計	972	54.0383437342	計	972	54.0383437342		

F=2.2989 有意差なし

回帰面間にも有意差が認められないので22~40 cm は一括して計算してよい。

以上の結果を取纓めると次表のとおりである。

第 15 表

	直径		回	帰	<b>数</b>	間	の	差	の	検	定	
本 数		修 正 <b>x</b> ²	   平均され	平均された回帰係数			回帰間分散			誤差分散		
車D 四		b		3		四%间分散			决定分散			
2,594	6~70	18.3697 <del>**</del>										
2,157	12~70	10.3340**										
1,873	12~40	3.6173	1.759572	1.12	2933	0.	.01938	351363		0.000	88851	485
973	22~40		1.738482	1.22	7121	0.	.00146	511026		0.000	84348	373

回 帰 亚 間 面 差 の 検 定 径 直 F 込みにした回帰係数 平面間の差の F 不明原因 囲 6~70 12~70 12~40 21.81746\*\* 22~40 1.7322 0.0008434873 1.726305 1.227196 0.0003669023 2.2989

#### 第 15 表 (続)

#### 5. 材積式の決定

前述の結果、材積式の係数は  $6\sim10$  cm,  $12\sim20$  cm,  $42\sim70$  cm, 直径級には b, c  $\approx 22\sim40$  cm 直径級には b'', c'' を使い次のようになる。

直径級	材	積	式
6~10	$\hat{Y}=1.769161$	X <sub>1</sub> +0.974150	X <sub>2</sub> -1.118367
12~20	$\hat{Y} = 1.810503$	$X_1 + 1.044206$	X <sub>2</sub> -1.222565
22~40	$\hat{Y} = 1.726305$	$X_1 + 1.227196$	$X_2 - 1.327693$
42~70	$\hat{Y} = 1.617248$	$X_1 + 1.170206$	$X_2 - 1.073726$

本材積式の計算には直径、樹高、材積を対数に変換して計算していることのために生ずる偏りを含んでいるので修正しなければならない。

すなわち修正係数は

$$V = f \cdot 10 \stackrel{?}{Y}$$

$$f = 10^{\frac{n-1}{n}} \frac{1}{2} log e 10 \sigma_{Y}^{2}$$

$$= 10^{\frac{n-1}{n} (1.151293) \sigma^{2} Y}$$

ただし

V= 修正された材積

f= 修正係数

Ŷ= 対数で表わされた推定材積

 $\sigma_y^2$ = 対数で表わされた推定値の分散

ゆえに修正係数は次のようになる。

修正係数					
1.002840					
1.002484					
1.002238					
1.001886					

#### 第 6 材積表の適合度

材積表の適合度は調製要綱に基き誤差率によつて行う。

本材積表は対数を使う材積式を採用しているので

$$\hat{\mathbf{V}} = \hat{\mathbf{Y}}$$
 の真数  $\times \frac{1}{1,000} \times$  修正係数 標準誤差  $= \frac{1}{\sqrt{n}} \left\{ \frac{1}{n - (K - 1)} \Sigma (\mathbf{V} - \hat{\mathbf{V}})^2 \right\}^{\frac{1}{2}}$   $\mathbf{V} =$  実材紙  $\mathbf{K} =$  独立変数の数

推定値の標準誤差率は次のようになる。

誤差率=標準誤差×t/平均値×100 t=95% 信頼度の t 表の値

不偏分散,標準誤差,推定値の標準誤差率を計算すると次のとおりである。

直径級	不 偏 分 散	標 準 誤 差	推 定 値 の 標準誤差率
6~10	0.00000415	0.000104	0.82
12~20	0.00010203	0.000337	0.47
22~40	0.00261336	0.001638	0.50
42~70	0.01791780	0.006803	0.36

#### 第 7 材積表使用上の注意

- 1. 本材積表は秋田営林局管内のスギ人工林に適用するものである。
- 2. 本材積表は毎木の胸高直径(地上1.2m), 樹高を測定して幹材積を求めるものである。
- 3. 本表の幹材積は、次の材積式で算出した値である。

直径範囲 cm	材	積	5	式
4~10	log <b>v</b> =	$\bar{5}.882865 + 1.769161$	logd+0.974150	logh
12~20	log <b>v</b> =	$\overline{5}.778513 + 1.810503$	log d + 1.044206	logh
22~40	log <b>v</b> =	5.673278+1.726305	log d + 1.227196	logh
42~70	logv=	5.927092+1.617248	logd+1.170206	logh

ただし

#### 第 8 結 言

本材積表は最小自乗法を利用する方法を採用し材積式は V=10°D°H° を使用し調製要綱に基いて調製したものであるが、当局管内 スギ人工林は 明治初年より 着手して 現在にいたつたが、 人工植栽の計画的 に実施されたのは 明治年代から 大正初期の 特別経営時代であるため 高令級の資料乏しく、 大半胸高直径 40 cm 以下の資料であるにかかわらず 70 cm までの材積表を調製したことは大きな欠陥であるから、 将来 資料の整備をまつて再検討し完全な材積表を確立すべきである。

しかしながら利用の主体となる 40 cm 以下の径級に対しては比較的適合するものと思われる。なお材積調査の場合実査者の樹高目測に帰因する誤差が大きいと思われるのでこれが樹高測定には特に慎重でなければならない。

第 9 材

		*								
D m	2	3	4	, 5	6	7	8	9	10	- 11
4	0.0017	0.0064	0.0034	0.0042	0.0051					
6		0.0053	0.0070	0.0087	0.010	0.012	0.014	0.015	0.017	
8		0.0088	0.012	0.015	0.017	0.020	0.023	0.026	0.028	0.031
10		0.013	0.017	0.022	0.026	0.030	0.034	0.038	0.042	0.046
2			0.023	0.029	0.035	0.041	0.047	0.054	0.060	0.066
4				0.038	0.046	0.054	0.063	0.071	0.079	0.087
6				0.049	0.059	0.069	0.080	0.090	0.101	0.111
8					0.073	0.086	0.099	0.112	0.125	0.138
20					0.088	0.104	0.118	0.135	0.151	0.166
2		1				0.107	0.126	0.145	0.165	0.186
4							0.146	0.169	0.192	0.216
6								0.194	0.220	0.248
8									0.250	0.282
30										0.317
2										
4										
6										
8									ŀ	
40										
2										
4										
6										
8										
50										
2		·								
4										
6										
8										
60										
2										
4										
6										
8										
70										
	<u> </u>	l	<u> </u>	<u> </u>		<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>

積

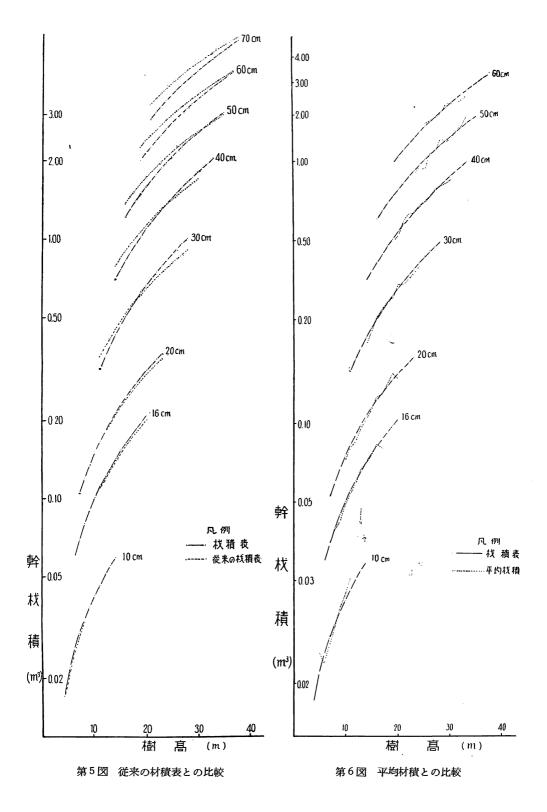
表

12	13	14	15	16	17	18	19	20	2
0.051	0.055	0.059							
0.072	0.079	0.085	0.091	0.098	0.104				
0.096	0.104	0.112	0.121	0.129	0.138	0.146			
0.122	0.132	0.143	0.154	0.164	0.175	0.186	0.197	0.208	
0.151	0.164	0.177	0.190	0.204	0.217	0.230	0.244	0.257	0.
0.182	0.198	0.214	0.230	0.246	0.262	0.278	0.295	0.311	0.
0.207	0.228	0.250	0.272	0.294	0.317	0.340	0.363	0.387	0.
0.240	0.265	0.290	0.316	0.342	0.368	0.395	0.422	0.449	0.
0.276	0.304	0.333	0.362	0.392	0.423	0.453	0.484	0.516	0.
0.313	0.346	0.378	0.412	0.446	0.480	0.515	0.551	0.586	0.
0.353	0.389	0.426	0.464	0.502	0.541	0.580	0.620	0.660	0.
0.394	0.435	0.477	0.519	0.561	0.605	0.649	0.693	0.738	0.
0.438	0.483	0.529	0.576	0.623	0.672	0.720	0.770	0.820	0.
	0.533	0.584	0.636	0.688	0.741	0.795	0.850	0.905	0.
1	0.585	0.641	0.698	0.755	0.814	0.873	0.933	0.993	1.
		0.701	0.763	0.825	0.889	0.954	1.019	1.085	1.
		0.783	0.848	0.915	0.982	1.050	1.119	1.188	1.
		0.844	0.915	0.986	1.059	1.132	1.206	1.281	1.
			0.983	1.060	1.138	1.216	1.296	1.376	1.
				1.135	1.219	1.303	1.388	1.474	1.
			İ	1.213	1.302	1.392	1.483	1.575	1.
					1.387	1.483	1.580	1.678	1.
					1.475	1.577	1.680	1.783	1.8
						1.672	1.781	1.872	2.0
	ļ					1.770	1.885	2.002	2.
							1.992	2.115	2.2
							2.100	2.230	2.3
								2.348	2.4
								2.462	2.0
								2.402	2.
						i			2.8

第 9 表 (続)

<u>H</u>		1	1							
D m	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31
4	ĺ	İ								
6										
8										
10										
2										
4										
6						-				
8	0.284									
20	0.343	0.360								
2	0.435	0.459	0.484							
4	0.505	0.533	0.562	0.591						
6	0.580	0.612	0.645	0.678	0.712					
8	0.659	0.696	0.733	0.771	0.809	0.847				
30	0.742	0.784	0.826	0.869	0.911	0.955	0.998			
2	0.830	0.876	0.923	0.971	1.019	1.067	1.116	1.165		
4	0.921	0.973	1.025	1.078	1.131	1.185	1.239	1.293	1.348	
6	1.017	1.074	1.132	1.190	1.248	1.308	1.367	1.427	1.488	1.549
8	1.116	1.179	1.242	1.306	1.371	1.436	1.501	1.567	1.634	1.701
40	1.220	1.288	1.357	1.427	1.498	1.569	1.640	1.712	1.785	1.858
2	1.328	1.399	1.470	1.542	1.615	1.688	1.761	1.835	1.909	1.984
4	1.432	1.508	1.585	1.663	1.741	1.820	1.899	1.978	2.058	2.139
6	1.538	1.621	1.703	1.787	1.871	1.955	2.040	2.126	2.212	2.298
8	1.648	1.736	1.825	1.914	2.004	2.094	2.186	2.277	2.369	2.462
50	1.761	1.855	1.949	2.045	2.141	2.237	2.335	2.433	2.531	2.630
2	1.876	1.976	2.077	2.179	2.281	2.384	2.487	2.592	2.697	2.802
4	1.994	2.100	2.208	2.316	2.424	2.534	2.644	2.755	2.866	2.979
6	2.115	2.228	2.341	2.456	2.571	2.688	2.804	2.922	3.040	3.159
8	2.238	2.358	2.478	2.599	2.721	2.844	2.968	3.093	3.218	3.343
60	2.364	2.491	2.618	2.746	2.875	3.005	3.135	3.267	3.399	3.532
2	2.493	2.626	2.760	2.895	3.031	3.168	3.306	3.445	3.584	3.724
4	2.624	2.765	2.906	3.048	3.191	3.335	3.480	3.626	3.773	3.920
6	2.753	2.900	3.048	3.197	3.347	3.499	3.651	3.804	3.958	4.112
8	2.895	3.049	3.205	3.362	3.520	3.679	3.839	4.000	4.162	4.324
70	3.034	3.196	3.359	3.523	3.689	3.855	4.023	4.192	4.361	4.532
	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	L	L	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>	1	l

32	33	34	35	36	37	38	39	40
								,
					* 12*			
				401		-		
				i.				
								:
	*.			:				
				:				
				:		·		
								1
							*.	
				1		4 1		
								,
				1				
1.768						, etc., etc.		
1.932	2.006		,					
2.059	2.134	2.210						
2.220	2.301	2.383						,
2.385	2.473	2.561	0.000					
2.555	2.649	2.743	2.838					
2.729 2.908	2.830 3.015	2.930 3.122	3.031					
3.091	3.205	3.319	3.433	3.548				,
3.279	3.399	3.520	3.641	3.763	A to the			
					4.113			
3.666	3.800		4.071	1	4.344			
3.865	4.007	4.149	4.292	4.436	4.581	4.726		,
4.069	4.218	4.368	4.519	4.670	4.822	4.975	٠.	
4.268	4.425	4.582	4.740	4.899	5.058	5.219	5.380	
4.488	4.653	4.818	4.984	5.151	5.319	5.488	5.657	
4.703	4.876	5.049	5.223	5.398	5.574	5.751	5.929	6.107
3.865 4.069 4.268 4.488	4.007 4.218 4.425 4.653	4.368 4.582 4.818	4.292 4.519 4.740 4.984	4.670 4.899 5.151	4.581 4.822 5.058 5.319	4.975 5.219 5.488	5.657	6.10



#### 第 10 調製年月日および調製担当者官氏名

1. 調製年月日

昭和31年5月

2. 調製担当者官氏名

計画課長	農林技官	藤	井	敏	也
主 查	同	小	熊		筧
係 員	同	市	田	政	瑠
"	農林事務官	戸	島 金		郎
"	常動作業員	米	沢	孝	雄
"	同 上	齊	藤	恒	夫
"	同 上	鈴	木	久	夫
"		森	Л	芳	子

ただし、農林技官市田政瑠は昭和29年8月より30年9月まで、また齊藤恒夫、 森川芳子は 同30年4月より, 鈴木久夫は同30年10月より現在まで本業務に従事した。

昭和32年3月25日 印刷 昭和32年3月30日 発行

# 材積表調製業務研究資料 第3号

秋田営林局スギ人工林立木材積表調製説明書

発 行 林 野 庁 東京都千代田区霞ヶ関2の1