山形大学紀要(農学)第10巻 第2号:345-354. 昭和62年1月 Bull. Yamagata Univ., Agr. Sci., 10(2):345-354. Jan. 1987

米粒の胴割発生機構について

上 出 順 一 (山形大学農学部農業機械学研究室) (昭和61年9月1日受理)

On the Formation of crack in Rice during Drying and Wetting

Junichi KAMIDE Laboratory of Agricultural Machinery, Faculty of Agriculture, Yamagata University Tsuruoka 997, Japan (Received September 1, 1986)

I. 緒 言

米粒の内部に生ずる亀裂を胴割れといゝ、食糧庁は亀 裂を有する米粒,すなわち胴割米を被害粒とみなし,出 荷米への混入をきびしく規制している²⁷⁾. 胴割は収穫時 及びその後のハンドリングの過程での機械的衝撃作用を 受けることによっても発生するが,大きな問題とされる のは乾燥または吸湿過程における胴割発生であり,人工 乾燥において胴割発生をいかに防止するかが重要な課題 の一つである.

本報では、乾燥及び吸湿過程での胴割について取り上 げる.乾燥または吸湿過程における胴割の発生は米粒内 における不均一な水分分布に起因する内部(引張)応力 にあると考えられている.胴割は立毛中においても発生 する⁴³⁵³²⁰⁾が、そのメカニズムは乾燥・吸湿過程の場合 と同じである.また、胴割の程度は品種によっても異な り、寺中ら³¹⁾は米粒構成物質及びその理化学的性質の 差、すなわち澱粉の粘性等が胴割に影響していることを 報告している.米粒は、その構造組成及び力学的にも均 質な固体ではなく、水分変化に対する特性は粒内部位、 方向によって異なることが予想され、このことが乾燥・ 吸湿過程における胴割発生に大きく関与していると考え られる.

米粒の乾燥及び吸湿における胴割については多くの研 究がある²⁰¹²⁾¹⁸⁾¹⁶⁾¹⁸⁾²¹⁾²⁸⁾が、本研究においては、米粒内 の部位による非均質性に着目し、とくに胚乳と糠層の水 分特性の違いを実験によってあきらかにし、胴割発生機 構について考察した.なお、本論文の一部は農業機械学 会において発表したものである⁶⁾.実験に当たっては、 梅木幸子技官及び専攻学生矢口喜朗、安彦賢一両君の協 力を得た、記して謝意を表する次第である.

II. 玄米及び白米の平衡含水率並びに乾燥速度

米粒内の部位(糠層,胚乳)による水分特性の違いは, 玄米及び白米の水分特性に反映されると考えられる.こ こでは両者の平衡含水率及び吸湿速度を測定した.

1. 実験方法

玄米及び白米を約 15g ずつビニール製網袋に入れ, 飽和塩溶液によって湿度を調節したデシケータ内に, 試 料の重量が恒量に達するまで長期間貯蔵し,各相対湿度 に対する平衡含水率を測定した.デシケータは20℃に調 節した恒温室に置いた.米粒の含水率は105℃-24 h-Oven 法で測定した.品種はフジミノリで,通常の方法 で収穫,乾燥,籾摺を行なったものである.白米の搗精 歩合はおよそ90%であり,剥離された表層の厚さは25~ 150 μ m で,糠層はほぼ除去されたとみられる²²⁾.粒の 大きさはダイヤルキャリパー (1/100 mm)で測定した. 米粒の長,中,短軸をそれぞれx,y,z軸であらわした.

吸湿速度は、含水率11%程度に乾燥した玄米及び白米 をビニール製網袋に入れ、これを温度20℃、相対湿度 85%、風速 0.3 m/s の恒温恒湿槽で吸湿させ、一定時間 ごとの重量変化から計算した。

2. 実験結果及び考察

各相対湿度に対する玄米及び白米の平衡含水率及び諸 元を表-1に示す.白米の平衡含水率は高湿度では玄米 より低く,低湿度では高い傾向にあったが,その差は僅 少であった.米粒は含水率の増大に伴って膨張し,粒重 も増加する.含水率と粒径との関係を図-1に示す.含 水率による粒径の変化は玄米よりも白米で大きかった. なお,相対湿度12%における粒径を基準にとると,粒径

type	relative	equilibrium	grain	size(mm)			volume	specific
	(%)	(% wb) (mg)		х	У	z	(mm ³)	gravity
brown rice	97	20.1	22.52	5.07	2.88	2.17	16.57	1.36
	75	15.1	22.05	5.05	2.85	2.14	16.08	1.37
	53	10.7	21.39	5.04	2.81	2.08	15.43	1.39
	33	9.7	20.95	4.97	2.79	2.07	15.04	1.39
	12	7.1	20.27	4.92	2.78	1.99	14.29	1.42
milled rice	94	20 0	19.43	4.95	2.86	2.06	15.24	1.27
	75	14.7	19.37	4.85	2.80	2.01	14.24	1.36
	53	11.0	18.63	4.72	2.72	2.00	13.46	1.38
	33	10.1	18.21	4.64	2.69	1.95	12.72	1.42
	12	7.1	17.33	4.61	2.71	1.97	12.96	1.34

Table-1. Equilibrium moisture contents and dimensions of brown rice and milled rice



Fig. 1. Relation between relative humidity and size of rice kernel

変化量は、玄米では z 軸方向が最も大きく、白米では x 軸方向で最大で、z 軸が最も小さかった. 玄米は果皮に よって拘束されるとともに、後述のように、糠層の水分 に対する膨張率が胚乳部よりも小さいことによるものと 考えられる.

米粒を楕円体と見なして3軸長から粒体積を計算し, 米粒の比重及び湿り比容積 v を求めたが,含水率による 湿り比容積の変化は白米で大きかった. 玄米の含水率 0%時の比容積は v=0.68 (mm³/mg),含水率変化によ



Fig. 2. Coefficient of absorption rate of brown rice and milled rice

る体膨張係数は 0.0146(% db)⁻¹と推定され,既往の結果³²⁾とほぼ一致する.

玄米及び白米の吸湿時間と含水率の関係を図-2に示 す.図から明らかなように白米の吸湿は玄米より速く進 行する.薄層乾燥では次式の関係がある³⁰.これを吸湿 過程に適用して,温度20℃,相対湿度85%における速度 定数 k を求めると,玄米は 0.15,白米は 0.22 で,白米の 速度定数は玄米のおよそ 1.5 倍であった.

$$M-M_e = a \cdot \exp(-k\theta)$$
 (1)
ただし M : ある時刻の含水率
Mo:初期含水率
Me:平衡含水率
a :形状係数

- k : 乾燥速度定数
- θ :乾燥時間

III. 含水率による米粒の局所膨張係数

乾燥・吸湿過程で米粒内部に亀裂を生ずる現象は,そ の過程で粒の内部に引張応力が生ずることを意味する が,その要因の一つとして粒内部位によって水分収縮率 が異なることが考えられる.ここでは糠層及び胚乳の水 分に対する膨張率を測定した.

1. 実験方法

玄米の周辺部(糠層)及び中央部(胚乳)から,カミ ソリの刃によって,図-3の斜線部に示すように x, y, z 軸に平行な面で切り出し,直方六面体に整形した試片を



Fig. 3. Test piece for measuring moisture expansion

作る.これらの試片を,スライドグラスに測定中に移動 しないようにのり付けし,相対湿度94%及び33%に調湿 されているデシケータに20日間貯蔵し,平衡含水率に達 した試片を解剖顕微鏡につけた測微計(読み取り精度: 2µm)により,その長さ*l*を測定する.測定した試片は 相互にデシケータに移しかえて貯蔵し,同様の測定を行 なう.貯蔵中の試片に亀裂の生ずるものがあったが,顕 微鏡的に亀裂損傷の認められたものは除外した.供試品 種はフジミノリおよびキョニシキである.

2. 実験結果及び考察

実験結果を表-2に示す. 米粒の水分変化に対する線 膨張係数は品種,生産年によって若干異なるようである が,水分1%db当たり0.28~0.43×10⁻²の範囲にあっ た.部位別にみると, x軸方向の平均膨張係数は糠層で 0.28~0.34×10⁻²/%db,胚乳では0.36~0.43×10⁻²/% dbの範囲にあり,胚乳の膨張係数は糠層のそれよりも 有意に大きかった. y軸方向の膨張係数については,糠 層及び胚乳とも x軸方向よりも小さい傾向 があったが, 有意な差は認められなかった.

米粒の水分に対する局所変形量については,加藤ら⁸⁹, 山口ら⁸³⁰の実験がある.加藤らは品種ニホンマサリで, 胚乳と糠層の水分収縮率に著しい差があり,前者が大き いことを示しているが,山口らの実験では,品種は明ら かでないが,米粒の周辺部と中央部では線膨張係数に差 はみられない.品種,登熟度等が影響していることが予 想される.

variety	variety part*		direction (axis)		coefficint of expansion $\times 10^{-2}(\% db)^{-1}$	(1)-(2) ×10 ⁻³ (%db) ⁻¹	t-test for mean difference	
121	1	Ι		x	0.43	0.74	$t_0 = 1.475$	
Kiyonisniki	2	0		"	0.34	0.74	≥t(9,0.2)	
Eu iimin oni	1	Ι		x	0.38	0.07	$t_0 = 2.497$	
Fujiminori	2	0		"	0.28	0.97	>t (10, 0.1)	
Vinceishihi	1	I		x	0.36	0.70	$t_0 = 4.237$	
KIYOIIISIIIKI	2	0		"	0.28	0.79	∠t (19, 0.01)	
	0		1	x	0.32	0.24	$t_0 = 0.814$	
11		0	2	у	0.28	0.34	< t (10, 0.2)	
	"	0	1	x	0.35	0.91	$t_0 = 0.344$	
11			2	У	0.33	0.21		

Table-2. Hygrascopic expansion of pericarp and endosperm of rice kernels

* [; inner part (endosperm), O ; outer part (pericarp)

IV. 玄米果皮及び胚の吸湿速度

玄米の果皮表面はクチクラ層を形成して水を通さない との記述がある⁷⁾. 一方,長戸ら¹⁸⁾は種皮を通しての吸 水はほとんど認められないが,乾燥は行なわれると報告 している.また,小林ら¹⁵⁾は玄米の表面の一部をコーテ ィングして乾燥及び吸湿速度を測定し,胚は種皮の2~ 4倍大きいことを報告している.ここでは,小林らの実 験を参考にして,玄米の果皮及び胚の吸湿速度を測定し た.

1. 実験方法

実験 I は図— 4 — (a) に示すように, 胚を含む粒表面 の1/2を酢酸ビニールでコーティングしたもの,及び 胚を含まない粒表面の1/2をコーティングした試料 を,温度29℃,相対湿度90%の恒温恒湿槽で吸湿させな がら,1時間毎に試料の重量を測定し,吸湿速度を求め



Fig. 4. Brown rice coated by vinyle acetate for measuring absorption rate

た.実験Ⅱでは同図一(b) に示すように, 玄米の胚表面 及び胚を残して果皮全体をコーティングした 試料を, 25℃, 93%に調整したデシケータ内に静置し, 米粒の重 量変化から吸湿速度を求めた. 胚面積は, 胚の正面から 顕微鏡写真を撮り, これをスクリーンに投影して測定し た. 果皮の表面積は, 米粒を楕円体とみなし次式²⁰によ り計算した.

$$S=2\pi \operatorname{abc}\left(\frac{\mathbf{c}^{2}}{\operatorname{ab}}+\alpha\int_{0}^{\phi_{0}}\sqrt{1-k^{2}\sin^{2}\phi}d\phi\right)$$
$$+\frac{1-\alpha^{2}}{\alpha}\int_{0}^{\phi_{0}}\frac{d\phi}{\sqrt{1-k^{2}\sin^{2}\phi}}\right) \qquad (2)$$
$$\hbar\pi\lambda^{2}\mathcal{L}, \quad \alpha=1-\frac{\mathbf{c}^{2}}{a^{2}}$$
$$\beta=1-\frac{\mathbf{c}^{2}}{b^{2}}$$
$$k=\frac{\beta}{\alpha}$$

 $\phi_0 = \sin^{-1} \alpha$

本方法による粒表面積は、米粒を×軸に垂直な平面で いくつかの楕円台に分割し、その側面積の総和から求め る区分求積法に比べ若干大きく計算されたが、その差は 2%以下であった.実験 Iの単位面積当たり吸湿速度は 次のようにして求めた.米粒を上下に2分割し、胚の表 面積をa、胚を除く基部側の果皮表面積をA、頂部側表 面積をBとする.胚及び果皮の単位面積当たり吸湿速度 をq及びQ、頂部側表面からの吸湿量をV_B、胚を含む 基部側表面からの吸湿量をV_Aとすると、次の関係が成 り立つ.

$$\begin{array}{c} B \cdot Q = V_B \\ a \cdot q + A \cdot Q = V_A \end{array}$$
 (3)

したがって、単位表面積当り吸湿速度は次式により計 算される.

$$\left. \begin{array}{c} Q = \frac{V_B}{B} \\ q = \frac{1}{a} \left(V_A - \frac{A}{B} V_B \right) \end{array} \right\}$$

$$(4)$$

供試玄米の表面積は平均して果皮部は 31.7 mm², 胚は 2.1 mm²であった.

2. 実験結果及び考察

実験 I の結果を図—5 に示す. 粒表面を酢酸ビニール でコーティングすることで吸湿はほぼ防止できた. V_B>



Fig. 5. Change of moisture content and absorption rate of brown rice in the test I

348

0から果皮を通して吸湿が行なわれることが明らかであ る.また、 $V_A > V_B$ は胚からの吸湿量は果皮より多いこ とを示している.吸湿速度は時間の経過とともに小さく なり、4時間後で $q=2.29 \times 10^{-2}$ (g/mm²h)、 $Q=0.75 \times 10^{-2}$ (g/mm²h)、吸湿開始から6時間までは胚の吸湿速度 は果皮の2~3倍大きかった.これらは小林らの実験結 果(器内空気循環)¹⁵⁾とほぼ一致している.

図-6に実験IIによる吸湿速度を示す. 胚の吸湿速度 は果皮の4~6倍であったが,いずれも実験Iの0.6~ 0.8程度に小さかった.実験Iでは吸湿が急速に進行す るため胴割の発生が認められ, 亀裂が果皮の吸湿速度に 影響していることが考えられる.





長戸ら¹⁸⁾は米粒内の水分の移動経路を調べ,吸水過程 では水は胚の周りから浸透して胚乳周縁部を上に進み, 同時に周縁部より内部にも徐々に浸透することを観察 し,また,乾燥の場合は,種皮の透水性は吸水のときと 異なるが,水分の移動経路は吸水の場合と同じであるこ とを報告している.本実験は吸水過程のみであるが,長 戸ら及び小林らの研究からみて,乾燥過程においても胚 と果皮の水分浸透に対する影響はほぼ同じであると考え られる.

西山ら²⁰⁾は乾燥モデルの構築に当たって、米粒の均質 性と、乾燥が粒表面から一様に行なわれることを仮定 し、また、山口ら³⁷⁾は米粒内の応力計算で同じ前提をお いているが、実験結果からみて米粒の乾燥・吸湿過程に おける水分の浸透には胚が重要な役割をしていることが 明らかである.果皮の吸湿速度は胚の1/2~1/6であ るが、表面積は胚の約15倍、粒全体の94%を占めている ので、乾燥・吸湿過程における果皮の水分浸透への寄与 率は73~89%である.したがって、胚の寄与率は11~ 27%程度と考えられる.

IV. 乾燥及び吸湿過程における亀裂の成長

胴割の程度は、乾燥処理条件によって異なり、また、 乾燥後の貯蔵中においても胴割は増加する¹⁴⁾²¹⁾³⁵⁾.ここ では、乾燥または吸湿による胴割の発生状況を調べた.

1. 実験方法

供試材料は長期間一定の条件で貯蔵して水分を平衡させた.上記材料から胴割のないものを選び,デシケータ 及び恒温恒湿槽で乾燥または吸湿させ,胴割率の変化, 及び亀裂の成長を肉眼的に観察するとともに,顕微鏡写 真によって胴割の状態を調べた.実験条件を表-3に示 す. 胴割は透視法によって判定し.軽度²⁾のものも胴割 粒とみなした.

2. 実験結果及び考察

実験 I における胴割発生の推移及び終極胴割率を図— 7 に示す.なお,供試材料の初期含水率は 14.5% wb で あるから,空気の湿度条件と平衡含水率からみて,相対 湿度94%区では吸湿,53%区,33%区,及び12%区では 乾燥過程であり,75%区は殆ど水分変化を与えない低度 の吸湿過程とみられる.

胴割率の推移をみると、玄米で胴割発生が認められた のは吸湿過程の94%区の場合のみであった。胴割は実験 開始約10時間後から発生し、85時間で増加は終了する。 白米では、実験開始直後から急激に胴割発生が認めら れ、終極胴割率の最も高かったのは94%区の場合で、つ いで、乾燥過程の12%区と吸湿過程の75%区であった。 53%区と33%区では白米においても胴割は僅少であっ た、米粒の胴割発生は、乾燥よりも吸湿過程において急 激で、かつ多く、危険性が高く、また、玄米より白米が 胴割しやすいことが明らかである。

次に, 亀裂の発生過程をみる. 実験 [の相対湿度94% 区においては, 亀裂は玄米及び白米とも粒の内部から発 生する. なお玄米では一条割れのみであるが, 白米では

test Ne		initial m. c.	ambient	difference between
test No.	type	(%wb)	temp(℃) r. h.(%)	equilibrium m. c.
	brown rice	14.5	20 94	$+ 5.4 (+5.8^{*2})$
I *1		14.0	20 75	+ 0.4 (+0.5)
			20 53	-4.0 (-3.2)
	milled rice	14.5	20 33	-5.0 (-4.2)
			20 11	- 7.7 (-7.1)
П	brown rice	20	26 36	-10.1
		11	11 11	- 0.7
	milled rice	20	11 11	- 9.7
		11	" "	- 0.6
I	brown rice	10	26 98	+14.3
		7	11 11	+17.0
	milled rice	10	11 11	+14.0
		7	" "	+17.0

Table-3. Experimental conditions

*1 I ; tested in desicator, II, II ; tested in thermo hygrostate

*2 difference in milled rice



Fig. 7. Change of cracked rice percentage during drying and wetting

次第に粒表面に縦横に微細な亀裂が見えるようになる. 75%区では、玄米及び白米とも横方向に軽度の一条亀裂 が粒内部に生じた.53%区では、玄米は粒内部に軽度の 一条割れが、白米には表面に横方向の微細な亀裂が多数 認められた.33%区では、玄米、白米とも53%区の場合

と同じである.12%区の場合は、白米の表面に縦方向の 微細な亀裂が現われた.実験Ⅱ(急速乾燥過程)におけ る胴割の特徴は次の通りである. 白米では, 初期含水率 20%及び11%の区とも実験開始30分で全粒の表面に亀甲 状の微細な亀裂が見られ、1時間後には20%区のものは 内部まで亀裂が進行した.3時間半後では、両区とも亀 裂は内部に達するが11%区の亀裂は浅い、玄米について は、11%区では亀裂は認められなかった。20%区では1 時間後に約7%,4時間後に12%の亀裂が認められた が、いずれも粒内部の軽度の一条亀裂であった.実験Ⅲ (急速吸湿過程)における胴割の特徴は次の通りである. 玄米の胴割は,30分後に24~40%,2時間後には80~99 %で、いずれも一条または二条の重度の割れであった. 白米では、実験開始30分でほぼ全数に胴割が見られた が, 亀裂は亀甲状であるが乾燥過程よりも粗く, 直線的 で横方向のものが多く、 亀裂の本数も少ない. 亀裂はい ずれも粒内部から発生し、1時間後には亀裂は粒周縁部 に達する.2時間半後には7%区のものは亀裂によって 変形し,指で押すと容易に崩れるものもあった.実験Ⅲ では初期含水率と各実験条件における平衡含水率との落 差が実験Ⅱよりも大きかったことにもよるが, 胴割発生 は』より急であり、亀裂の状態にも』とは明らかな違い が見られた.

以上の観察から明らかなように,乾燥過程における亀 裂は玄米では粒内部から,白米では粒表面から生ずる. 一方,吸湿過程においては,玄米,白米とも胴割は粒内 部に発生する.なお,玄米の胴割は観察しただけではそ れが乾燥によるものか吸湿によるものかは識別できない.

V. 総 合 考 察

米粒の乾燥,吸湿過程における胴割は内部応力に起因 するいわゆる応力割れであるが,熱応力主因説¹⁾につい ては,垂井³⁰⁾,山口³⁴⁾らの研究によって否定され,一般 に胴割れの主要因は粒内の水分勾配による不均一な膨 張,収縮と,それに伴う水分差応力であると考えられ る.なお,内部応力が胴割発生の主要因であるにして も,これがどのような経過で発生し,米粒のどのような 物理性との関わりの中で亀裂が成長するかについては不 明の点がある.胴割の発生に米粒の機械的強度及び構成 物質の物理的性質が影響することは当然であるが,さら にこれらの三次元的分布及び非均質性が大きく関与する であろうと考えられる.これまでの成果から,胴割に関 係する米粒の力学的及び形質的特徴として次のように整 理されよう.

 米粒内の水分移動には一定の経路があり¹⁸⁾,水分のx軸方向の移動速度はy軸方向のそれより3~5倍 大きい¹⁵⁾.

② 米粒の部位による水分収縮率は糠層よりも胚乳で 大きい。

③ 米粒中央部(胚乳)の引張強さは 26~35 kg/cm²
 で¹¹⁾¹³⁾, 圧縮強さの1/10程度である¹¹⁾.また,周縁部(果皮,糠層)の引張強さは中央部に比べ20倍以上大きい²¹⁾.

④ 米粒は低含水率では弾性的である¹¹⁾が,一般には 弾性体とみなしがたく²⁰⁾,粘弾性的挙動を示し³⁴⁾,とく に胚乳部は柔軟性大で可塑性に富む¹⁸⁾.

⑤ 米粒の乾燥及び吸湿は粒表面から一様に行なわれ るのでなく,胚からの乾燥・吸湿速度は果皮より数倍大 きい.

以下に、本研究及び既往の成果に基づいて 米 粒 の 乾 燥・吸湿過程における胴割発生機構について考察する.

吸湿過程:吸湿過程においては, 玄米及び白米とも亀 裂は粒内部から発生する. 糠層の除去された白米では粒 表面からほぼ一様に吸湿し, 表層は急速に膨張する. こ れに伴って中央部に引張応力が発生し, これが胚乳の引 張強度以上になると亀裂が発生する.白米の粒表面からの吸湿速度は大きく,亀裂の成長は玄米よりも急激である.玄米の場合は,果皮の吸湿速度は胚よりも小さいが,胚及びその周囲から侵入した水分は粒周縁部を通って頂部に浸透する.したがって吸湿による膨張は内部よりも表層部が速く進行し,内部に引張応力が生ずる.亀裂発生のメカニズムは白米のそれと同じである.

乾燥過程:白米では, 亀裂は表層から発生する. 乾燥 は粒表面から一様に行なわれ, 表層は収縮しようとする が, 内部はまだ高水分であるため収縮しないので, 表層 には接線方向に引張応力が発生し, これが引張強度以上 になると亀裂が生ずる.

玄米は強靱な果皮によって覆われている. 玄米では果 皮よりも胚からの乾燥速度が大きいので,表層部と中央 部の乾燥はほぼ同時に進行する (水分の浸透経路からみ て,周縁部が若干速く乾燥することが考えられる). 胚乳 の水分収縮率は糠層よりも大きいから,収縮差による引 張応力が粒内部に発生する. このとき,収縮速度に対し て胚乳部の塑性変形,応力緩和が追随しなく,引張応力 が引張強度以上になるとき内部に亀裂が発生する. 米粒 は粘弾性体で,柔軟性を有するが,仮に弾性体とみなし て収縮差による内部応力を計算すると,乾減率10%で 3~5 kg/mm²になり胚乳部に引張強さ¹³⁾を超える応 力を生ずる. したがって,応力緩和時間に対して十分速 い乾燥において,あるいは,乾燥の進行過程においても 胴割は容易に発生し得る.

山口ら³⁰は乾燥過程における米粒の応力割れについ て、米粒は均質で、乾燥は表面から一様に行なわれるも のとして、次のように説明している.すなわち、乾燥に よってまず粒表面は収縮し、表層には引張応力が生じ、 内部には圧縮応力が生ずる.このとき表層は引張強さが 大きいので破壊されずに塑性変形して、応力が緩和され る.乾燥が進行して粒中心部の含水率が低下し、収縮し ようとするが、すでに塑性変形している表層によって束 縛され、内部に引張応力が生じ、亀裂が生ずる.なお、 このような説は木材の乾燥割れ¹⁷⁰、ラッブ碍子の乾燥切 れ²³⁰等についてもとられている.

また,山口ら³⁶⁾は球乾燥モデル²⁰⁾による計算結果から もこの応力割れ機構の解釈が支持されるとしている.し かし,球モデルは乾燥過程のマクロな現象との一致性は あるにしても,米粒の等方性,均質性及び粒表面からの 一様な乾燥を前提としており,必ずしも米粒の乾燥過程 を厳密に表現するものでない. 加藤ら¹⁰は米粒の表層部と内部に乾燥速度差がないよ うに、粒を切断して実験を行ない、この場合も、通常の 方法で乾燥した場合と同じように胴割が生ずることを認 め、胴割発生の主要因は糠層と胚乳部との水分収縮差で あり、乾燥初期における表層部の塑性変形は二次的要因 であると報告している.このことは筆者の考えを支える ものである.

米粒の部位による水分収縮差が胴割発生の主要な原因 であることを確かめるため,粘土(八郎潟ヘドロ,関東 ローム,白狐山下層土)を供試して次のような模型乾燥 実験を行なった.種々の含水比に調節した,大,小2種 類の円盤状(大:72 ømm×20 mm,小:67 ømm×20 mm)の試料をつくり,恒温器で55~65時間乾燥させ た.なお,円盤の両側切り口にグリースを塗った紙をは り乾燥が円盤の側面からのみ行なわれるようにしたもの と,全表面から一様に乾燥が行なわれるようにしたもの について実験を行なった.このような実験によって,米 粒の乾燥過程における乾燥初期の表層部の塑性変形と水 分差応力の関係が確かめられよう.すなわち,乾燥によ りまず円盤周縁部が収縮し,塑性変形して固結した後, つづいて中央部が乾燥収縮する現象を観察できる.



Fig. 8. A example of drying crack

実験の結果は、いずれの場合も円盤中央部に亀裂は認 められなかった.上記実験は、各試料とも各部が均質に 成形したものであるが、つぎに、部位によって収縮率が 異なるように、周縁部を低水分、中央部を高水分の粘土 で成形した2重構造の試料によって同様の実験を行なっ た.このような試料では図-8に示すように、試料中央 部に亀裂の生ずるものがあった.模型による実験結果は 米粒の胴割発生機構についての山口らの考えを完全に否 定するするものではないが、米粒の部位による非均質性 すなわち糠層と胚乳部の水分収縮率差が胴割の発生に大 きく関与していることを示唆している.

VI. 摘 要

米粒の乾燥及び吸湿過程における胴割れ発生機構を解 明するため、粒の部位による水分特性の違いに着目した 実験を行ない、胴割発生機構について考察した.

1. 平衡含水率は玄米と白米で大きな差はない. 白米の吸湿速度は玄米より大きく,速度定数kは玄米の1.5倍であった.

2. 米粒の水分による膨張係数を測定した. x 軸方向 の膨張係数は胚乳部で $0.36 \sim 0.43 \times 10^{-2}$ /% db, 糠 層 で $0.28 \sim 0.34 \times 10^{-2}$ /% db であり,前者が有意に大きかっ た. y 軸方向については有意な差はみられなかった.

3. 玄米の果皮からの単位面積当たり吸湿速度は胚の 1/2~1/6であった. 胚の面積は約6%であり,吸湿 における胚の寄与率は11~27%程度とみられる.

4. 亀裂の成長をみると,吸湿過程では玄米及び白米 とも亀裂は内部から発生するが,乾燥過程では玄米は内 部に,白米は表層に発生する.米粒の胴割は強靱な果皮 の有無によって特徴的に現われる.

5. 米粒の応力割れについては,糠層と胚乳の収縮率 差が主要な因子の一つであり,胴割発生に大きく関わっ ていることが明らかである.

文

献

- Arora V. K., S. M. Henderson and T. H. Buckchardt : Rice drying cracking versus thermal and mechanical properties. Trans. ASAE 16(2), 1973
- 2) 伴 敏三:人工乾燥における籾の胴割に関する研究, 農機研究所報告(8), 1971
- Henderson S. M. and S. Pabis : Grain drying theory (1), J. Agri. Eng. Research 6(3), 1961
- 石倉教光,升尾洋一郎:水稲の立毛胴割米の発生, 農業技術(22),1967
- 5)上出順一, 蓼内常雄: 立毛頭の水分変動および籾の 吸湿特性, 山形農林学会報(31), 1974
- 6)上出順一:胴割の発生機構について,農機学会第36 回総会講演要旨,1977
- 7) 神立 誠, 保井 保:食品材料学, 光生館, 1967
- 加藤宏郎,山下律也:胴割発生防止法に関する研究
 (1),農機学会第37回総会講演要旨,1978
- 9)加藤宏郎、山下律也:胴割発生防止法に関する研究(2)、農機学会第38回総会講演要旨、1979

352

- 加藤宏郎,山下律也:胴割発生防止法に関する研究
 (3),農機学会第38回総会講演要旨,1979
- 川村 登, 堀尾尚志, 佐々木泰弘: 籾の脱稃性と米 粒の引張・圧縮強さについて, 農機誌 30(2), 1968
- 12) Kunze O. R. and C. W. Hall : Moisture adsorption characteristics of brown rice, Trans. ASAE 10(4), 1967
- Kunze O. R. and M. S. U. Choudhury : Moisture adsorption related to the tensile strength of rice, Cereal chem. (49), 1972
- 14) Kunze O. R. : Fissuring of rice grain after heated air drying, Trans. ASAE 22(5), 1979
- 15) 小林 一,松田良一,三輪精博,増田和彦:玄米内水分の拡散に伴う物理定数の測定に関する研究,岐 阜大農研報(31),1971
- 小林 一,三輪精博,早川 謙:乾燥過程における 米の胴割発生機構に関する研究,岐阜大農研報(33), 1972
- 17) 満久崇磨:木材の乾燥,森北出版, 1965
- 18) 長戸一雄,江幡守衛,石川雅志: 胴割米の発生に関 する研究,日作紀 (33), 1964
- 中村公則,原城 隆:胴割米の発生機構の解析に関 する研究(1),東北農試研究速報(6),1966
- 20)西山喜雄,細川 明:球乾燥モデルを使った穀粒間 断乾燥の計算法,農機誌37 (2), 1975
- 21) Nishiyama Y., M. Satoh and H. Shimizu : Cracking generation of rough rice after drying, Journal of the Faculty of agric. lwate Univ. 14(3), 1979
- 22) 農林省食糧研究所:米の品質と貯蔵・利用, 1969
- 23) 抜山四郎,大谷茂盛,大内義三:熱と水分の並び流

れによる乾燥法, 化学工学 24(12), 1964

- 25) 佐藤正夫: 籾の胴割機構 に つ い て, 農及園 39(9), 1964
- 26) 清水 浩,坂井正幸:曲げ荷重を用いる米粒の力学 的性質の探究, 農機誌 36(1), 1974
- 27) 食糧庁:国産米穀被害等限界基準品解説書, 1966
- 28) Stermer R. A. : Environmental condition and stress cracks in milled rice, Cereal chem. (45), 1968
- 29) 高木貞治:解析概論, 岩波書店, 1979
- 30) 垂井不二男:コンバイン収穫による異常物の発生と 乾燥, 農機誌 28(2), 1966
- 寺中吉造, 原城 隆: 胴割米の発生機構の解析に関する研究 (2), 東北農試研究速報 (7), 1967
- 32)山口信吉,若林嘉一郎,細野八郎:米粒の含水率に よる容積変化特性,農機誌 39(2), 1977
- 33)山口信吉,柴田利治,若林嘉一郎,山沢新吾:米粒の局所的乾燥収縮特性,農機学会第37回総会講演要 旨,1978
- 34) 山口信吉,山沢新吾,若林嘉一郎,細野八郎:米粒の内部応力割れ発生に関する実験的研究(2), 農機誌 42(2), 1980
- 35) 山口信吉,山沢新吾,若林嘉一郎,堀内恵三:米粒の内部応力割れ発生に関する実験的研究(3), 農機誌 42(3), 1980
- 36)山口信吉,山沢新吾,若林嘉一郎,舘谷敏泰:米粒の内部応力割れ発生に関する実験的研究(4), 農機誌 42(4), 1981
- 37)山口信吉,山沢新吾,若林嘉一郎:乾燥過程における米粒内部応力の数値的解析法,農機誌43(3),1981

Summary

In this paper, the moisture characteristics of pericarp and endosperm of rice was investigated experimentally, and the mechanism of cracking generation in rice kernels during drying and wetting was analyzed.

1. The equilibrium moisture content of brown rice and milled rice was nearly equal at each relative humidity in the environment. The absorption rate of milled rice was 1.5 times more than that of brown rice.

2. The coefficients of moisture expansion (or shrinkage) of endosperm and pericarp were $0.36 \sim 0.43 \times 10^{-2}$ /% db and $0.28 \sim 0.34 \times 10^{-2}$ /% db along x axis respectively, and the former was satisfactorily higher than the latter.

3. The absorption rate of embryo was $2\sim 6$ times lager than that of pericarp. It was estimated that the moisture absorption of $11\sim 27\%$ in brown rice was depended on the embryo.

4. In the wetting process, the cracks of brown rice and milled rice were formed at the center of kernels where the tensile stress was generated by expansion of surface layer.

In the drying process, the cracks were generated at the surface of kernels in milled rice, and at the center of ones in brown rice.

5. It was shown that the main cause of stress cracking formation during drying and wetting was the unequal shrinking (or expanding) of endosperm and pericarp.