JAEA-Research 2008-024



大型鉄遺物のX線CT測定法の比較

Comparison of X-ray CT Measurement for Large Size Iron Artifact

林 真紀* 吉川 英樹 Maki HAYASHI* and Hideki YOSHIKAWA

> 地層処分研究開発部門 核種移行研究グループ

Radionuclide Migration Research Group Geological Isolation Research and Development Directorate **March 2008**

Japan Atomic Energy Agency

日本原子力研究開発機構

本レポートは日本原子力研究開発機構が不定期に発行する成果報告書です。 本レポートの入手並びに著作権利用に関するお問い合わせは、下記あてにお問い合わせ下さい。 なお、本レポートの全文は日本原子力研究開発機構ホームページ(<u>http://www.jaea.go.jp/index.shtml</u>) より発信されています。このほか財団法人原子力弘済会資料センター*では実費による複写頒布を行っ ております。

〒319-1195 茨城県那珂郡東海村白方白根2番地4 日本原子力研究開発機構 研究技術情報部 研究技術情報課 電話 029-282-6387, Fax 029-282-5920

*〒319-1195 茨城県那珂郡東海村白方白根2番地4 日本原子力研究開発機構内

This report is issued irregularly by Japan Atomic Energy Agency Inquiries about availability and/or copyright of this report should be addressed to Intellectual Resources Section, Intellectual Resources Department, Japan Atomic Energy Agency 2-4 Shirakata Shirane, Tokai-mura, Naka-gun, Ibaraki-ken 319-1195 Japan Tel +81-29-282-6387, Fax +81-29-282-5920

© Japan Atomic Energy Agency, 2008

大型鉄遺物の X線 CT 測定法の比較

日本原子力研究開発機構 地層処分研究開発部門 地層処分基盤研究開発ユニット

林 真紀*1、吉川 英樹

(2008年1月18日受理)

本研究では、オーバーパックのベントナイト中での長期腐食挙動に関するナチュラルアナログ として、長期間土壌中に埋蔵されていた考古学的鉄製品の腐食量調査を行う。これにより、より 信頼性の高い長期腐食モデルを確立し、設計や安全評価の基本的な根拠とする。長期挙動評価の 妥当性を保証するには、より多くのデータの蓄積が必要と思われる。

これまでに国内 17 遺跡から出土した約 40 点の鉄製品の腐食状況を調査し、1000 年間の腐食 深さは、核燃料サイクル開発機構が、わが国における高レベル放射性廃棄物地層処分の技術的信 頼性一地層処分研究開発第 2 次取りまとめ一¹⁾で見積った炭素鋼の腐食深さ:31mm より十分に 低いことを明らかにした ²⁾。しかし、埋蔵環境は大半が酸化性雰囲気で、地層処分で想定される 還元性雰囲気に埋蔵されていたと推定されたものは数点にすぎず、この雰囲気におけるデータの 蓄積が必要と考えられた。

ここでは、つくば市小田地区の国指定史跡である小田城より発掘された「鋤」を含有する土壌 固体試料について、腐食量を調査した。また、X線 CT 測定の効率化を図るために、日本原子力 機構で所有する医療用 X線 CT スキャナ(東芝製 Asteion VI)を金属ナチュラルアナログ研究に 活用することを考えている。そこで前述の「鋤」を試料として、日本原子力機構の医療用 X線 CT スキャナの適用性を、同試料の高出力工業用 X線 CT の測定結果と比較することにより評価 した。

核燃料サイクル工学研究所(駐在):〒319-1194 茨城県那珂郡東海村村松 4-33 *1:株式会社 NESI

JAEA-Research 2008-024

Comparison of X-ray CT Measurement for Large Size Iron Artifact

Maki HAYASHI*1 and Hideki YOSHIKAWA

Geological Isolation Research Unit Geological Isolation Research and Development Directorate Japan Atomic Energy Agency Tokai-mura, Naka-gun, Ibaraki-ken

(Received January 18, 2008)

In this study, the corrosion amount of archaeological iron artifact that had been buried in the soil for a long-term is investigated, as natural analogues concerning the long-term corrosion behavior of the overpack in the bentonite. As a result, high reliable long-term corrosion model will be established, and assumed basic grounds of design and safety assessment. Many corrosion data is necessary to guarantee the validity of the long-term behavior assessment.

Corrosion analysis had carried out on forty archaeological iron artifacts, which had been dug out at seventeen relics in Japan. Although JAEA estimated the corrosion depth of the carbon steel to be 31mm for 1000 years by the second progress Report (H12), corrosion analysis results clarified the corrosion depth of the archaeological iron artifact was lower than 31mm. Many of archaeological iron artifacts for this analysis had been buried in a oxidizing environment. Because the disposal environment is expected to be reducing condition, the corrosion data in conditions relevant for geological disposal are desirable.

This study investigated the corrosion of the plow with soil excavated from the Oda castle. We examine use of medical X-ray CT owned in the JAEA for this purpose. The plow was measured by high energy industry machine for industry and medical X-ray tomography. And the applicability of medical X-ray CT, owned in the JAEA, for metal natural analogue study was evaluated by the comparison of each measurement.

Keywords : X-ray CT Measurement, X-ray CT Image, Thickness of Rust

*1: NESI

目 次

1.	はじめに	1
2.	目的	1
3.	測定方法	2
99	3.1 測定試料	2
3	3.2 測定概要	2
	3.2.1 日立エンジニアリング	2
	3.2.2 JAEA	2
3	3.3 錆厚測定方法	3
	3.3.1 日立エンジニアリング	3
	3.3.2 JAEA	3
4.	測定結果	3
4	A.1 X線CT像	3
	4.1.1 日立エンジニアリング	3
	4.1.2 JAEA	4
4	.2 断面物質密度分布	4
	4.2.1 日立エンジニアリング	4
	4.2.2 JAEA	4
4	1.3 錆厚測定	5
	4.3.1 日立エンジニアリング	5
	4.3.2 JAEA	5
5.	考察	7
5	5.1 靖厚測定方法の比較	7
5	5.2 等高線グラフによる錆厚測定とボクセル値	7
5	5.3 腐食量の推定	8
6.	おわりに	9
謝刮	辛	9
参表	考文献	9

Contents

1.	Intro	luction	1
2.	Purpo	se	1
3.	Meas	arement Method	2
ę	3.1 Sa	mple	2
5	3.2 Ou	atline of Measurement	2
	3.2.1	Hitachi Engineering Co. , Ltd	2
	3.2.2	Japan Atomic Energy Agency JAEA	2
ę	3.3 M	easuring Method of Thickness of Rust	3
	3.3.1	Hitachi Engineering Co. , Ltd	3
	3.3.2	JAEA	3
4.	Resul	ts	3
4	4.1 X	-ray CT Image	3
	4.1.1	Hitachi Engineering Co. , Ltd	3
	4.1.2	JAEA	4
4	4.2 De	ensity Distribution of Material in Section	4
	4.2.1	Hitachi Engineering Co. , Ltd	4
	4.2.2	JAEA	4
4	4.3 Th	ickness of Rust	5
	4.3.1	Hitachi Engineering Co. , Ltd	5
	4.3.2	JAEA	5
5.	Discu	ssions	7
Ę	5.1 Co	mparison of Measuring Method of Thickness of Rust	7
Ę	5.2 Co	ntour Line Graph and Voxel Value	7
Ę	5.3 Pr	esumption of the Corrosion Amount	8
6.	Sumn	nary	9
Ac	knowle	dgment	9
Re	ference	s	9

図目次

Fig.1	試料の外観	. 11
Fig.2	測定状況	12
Fig.3	画像濃度と物質密度との関係	13
Fig.4	X線写真(1)	14
Fig.5	X線写真(2)	15
Fig.6	X線写真(3)	16
Fig.7	X線CT像① (HiXCT)	17
Fig.8	X線CT像②(HiXCT)	18
Fig.9	X線CT像③(HiXCT)	. 19
Fig.10	X線CT像④(HiXCT)	20
Fig.11	X線CT像⑤(HiXCT)	21
Fig.12	X線CT像⑥(HiXCT)	22
Fig.13	X線CT像⑦(HiXCT)	23
Fig.14	X線CT像⑧(HiXCT)	24
Fig.15	X線CT像⑨(HiXCT)	25
Fig.16	X線CT像⑩(HiXCT)	26
Fig.17	X線CT像①'(JAEA)	27
Fig.18	X 線 CT 像②'(JAEA)	28
Fig.19	X 線 CT 像④'(JAEA)	29
Fig.20	X 線 CT 像⑤'(JAEA)	. 30
Fig.21	X 線 CT 像②"(JAEA)	31
Fig.22	X 線 CT 像②"(JAEA)	32
Fig.23	X 線 CT 像③の断面物質密度分布図(A-A')(HiXCT)	. 33
Fig.24	X線CT像④の断面物質密度分布図(B-B')(HiXCT)	. 34
Fig.25	X 線 CT 像⑩の断面物質密度分布図(C-C')(HiXCT)	. 35
Fig.26	X線CT像①'(JAEA)の断面画像濃度分布図とヒストグラム	. 36
Fig.27	X線CT像②'(JAEA)の断面画像濃度分布図とヒストグラム	37
Fig.28	X線CT像④'(JAEA)の断面画像濃度分布図とヒストグラム	. 38
Fig.29	X 線 CT 像⑤'(JAEA)の断面画像濃度分布図とヒストグラム	. 39
Fig.30	X線 CT 像②"(JAEA)の断面画像濃度分布図とヒストグラム	. 40
Fig.31	X 線 CT 像②"(JAEA)の断面画像濃度分布図とヒストグラム	.41
Fig.32	測定時モニタ画面_X 線 CT 像②(HiXCT)	42
Fig.33	測定時モニタ画面_X 線 CT 像③(HiXCT)	43
Fig.34	測定時モニタ画面_X 線 CT 像④(HiXCT)	44
Fig.35	測定時モニタ画面_X 線 CT 像⑥(HiXCT)	45

Fig.36	測定時モニタ画面_X 線 CT 像⑦(HiXCT)46
Fig.37	測定時モニタ画面_X 線 CT 像⑩(HiXCT)47
Fig.38	測定時モニタ画面_X線CT像②(HiXCT)再検討
Fig.39	測定時モニタ画面_X 線 CT 像③(HiXCT)再検討
Fig.40	測定時モニタ画面_X線CT像⑥(HiXCT)再検討
Fig.41	測定時モニタ画面_X線CT像⑩(HiXCT)再検討51
Fig.42	等高線グラフによる錆厚測定_X 線 CT 像②"(JAEA)52
Fig.43	等高線グラフによる錆厚測定_X 線 CT 像②"(JAEA)
Fig.44	等高線グラフによる錆厚測定_X 線 CT 像②'(JAEA)54
Fig.45	等高線グラフによる錆厚測定_X 線 CT 像④'(JAEA)55
Fig.46	錆層の検出とボクセル値の関係56

表 目 次

Table 1	X線CTスキャナ仕様	2
Table 2	X 線 CT スキャン測定条件	3
Table 3	X線 CT 測定条件(スキャン時間 [sec]/スライス厚 [mm])	4
Table 4	錆厚の再検討結果(日立エンジニアリング)	5
Table 5	錆厚の測定結果(JAEA)	6
Table 6	錆厚測定結果の比較	$\overline{7}$
Table 7	推定腐食量	8

Figure Contents

Fig.1	Externals of Sample	. 11
Fig.2	Situation of Measurement	.12
Fig.3	Relation between image contrast and material density	.13
Fig.4	X-ray CT Photograph (1)	.14
Fig.5	X-ray CT Photograph (2)	.15
Fig.6	X-ray CT Photograph (3)	.16
Fig.7	X-ray CT Image ① (HiXCT)	.17
Fig.8	X-ray CT Image ② (HiXCT)	.18
Fig.9	X-ray CT Image ③ (HiXCT)	. 19
Fig.10	X-ray CT Image ④ (HiXCT)	. 20
Fig.11	X-ray CT Image (5) (HiXCT)	.21
Fig.12	X-ray CT Image 6 (HiXCT)	.22
Fig.13	X-ray CT Image ⑦ (HiXCT)	.23
Fig.14	X-ray CT Image (8) (HiXCT)	.24
Fig.15	X-ray CT Image (9) (HiXCT)	.25
Fig.16	X-ray CT Image 🕕 (HiXCT)	.26
Fig.17	X-ray CT Image ①' (JAEA)	.27
Fig.18	X-ray CT Image ②' (JAEA)	.28
Fig.19	X-ray CT Image ④' (JAEA)	.29
Fig.20	X-ray CT Image ⑤' (JAEA)	. 30
Fig.21	X-ray CT Image ②" (JAEA)	.31
Fig.22	X-ray CT Image ②''' (JAEA)	. 32
Fig.23	Profile (A · A') of X-ray CT Image ③ (HiXCT)	. 33
Fig.24	Profile (B - B') of X-ray CT Image ④ (HiXCT)	. 34
Fig.25	Profile (C - C') of X-ray CT Image 🕕 (HiXCT)	. 35
Fig.26	Profile and Histogram of X-ray CT Image ①' (JAEA)	. 36
Fig.27	Profile and Histogram of X-ray CT Image ②' (JAEA)	. 37
Fig.28	Profile and Histogram of X-ray CT Image ④' (JAEA)	. 38
Fig.29	Profile and Histogram of X-ray CT Image ⑤' (JAEA)	. 39
Fig.30	Profile and Histogram of X-ray CT Image ②" (JAEA)	. 40
Fig.31	Profile and Histogram of X-ray CT Image ②"" (JAEA)	.41
Fig.32	Monitor Screen for Measuring _X-ray CT Image ② (HiXCT)	. 42
Fig.33	Monitor Screen for Measuring _X-ray CT Image ③ (HiXCT)	.43
Fig.34	Monitor Screen for Measuring _X-ray CT Image ④ (HiXCT)	.44
Fig.35	Monitor Screen for Measuring _X-ray CT Image ⑥ (HiXCT)	. 45

Fig.36	Monitor Screen for Measuring _X-ray CT Image ⑦ (HiXCT)46
Fig.37	Monitor Screen for Measuring _X-ray CT Image $\textcircled{10}$ (HiXCT)47
Fig.38	Monitor Screen for Reexamination _X-ray CT Image $\textcircled{2}$ (HiXCT)48
Fig.39	Monitor Screen for Reexamination _X-ray CT Image $\ensuremath{\textcircled{3}}$ (HiXCT)49
Fig.40	Monitor Screen for Reexamination _X-ray CT Image $\ \textcircled{6}$ (HiXCT)50
Fig.41	Monitor Screen for Reexamination _X-ray CT Image $\textcircled{10}$ (HiXCT)
Fig.42	Contour Line Graph for Measuring of Thickness of Rust _
	X-ray CT Image ②" (JAEA)
Fig.43	Contour Line Graph for Measuring of Thickness of Rust _
	X-ray CT Image ②" (JAEA)
Fig.44	Contour Line Graph for Measuring of Thickness of Rust _
	X-ray CT Image ⁽²⁾ (JAEA)
Fig.45	Contour Line Graph for Measuring of Thickness of Rust _
	X-ray CT Image ④' (JAEA)
Fig.46	Relation between Detection of Rust Layer and Voxel Value

Table Contents

Tabla 1	Specification of V-Day CT Scanner	ຄ
Table 1	Specification of X-Kay C1 Scanner	4
Table 2	X-ray CT Scan Measurement Conditions	3
Table 3	X-ray CT Measurement Conditions	
	(Scanning Time [sec] / Slice Thickness [mm])	4
Table 4	Reexamination Results of Thickness of Rust (Hitachi Engineering Co. , Ltd).	5
Table 5	Measurement Results of Thickness of Rust (JAEA)	6
Table 6	Comparison of Thickness of Rust	7
Table 7	Presumption of the Corrosion Amount	8

1. はじめに

高レベル放射性廃棄物の地層処分において、オーバーパックには数百年間以上にわたる健全 性が期待されている。炭素鋼はその候補材料の一つであり、これまでに室内試験を通して腐食 速度と腐食形態に関する種々の評価が行われてきた。しかし、評価に用いられている試験は数 年~10 年程度であり、長期の腐食量をより高い精度で予測するためには、他の方法で補完す る必要があると思われる。1000 年間に及ぶ長期の腐食量を直接的に求めることは不可能であ るため、補完する方法としてナチュラルアナログが提案されている。

これまでに国内 17 遺跡から出土した約 40 点の鉄製品の腐食状況を調査し、1000 年間の腐 食深さは、核燃料サイクル開発機構が、わが国における高レベル放射性廃棄物地層処分の技術 的信頼性一地層処分研究開発第 2 次取りまとめ一¹⁾で見積った炭素鋼の腐食深さ:31mm より 十分に低いことを明らかにした²⁾。しかし、埋蔵環境は大半が酸化性雰囲気で、地層処分で想 定される還元性雰囲気に埋蔵されていたと推定されたものは数点にすぎず、この雰囲気におけ るデータの蓄積が必要と考えられた。そこで、埋蔵環境を合わせて調査する目的で、周囲の土 壌を含めて発掘する方法を筑波大学 松井先生が考案され³⁾、今回その試料を分析する機会を 得たので報告する。

2. 目的

本研究では、オーバーパックのベントナイト中での長期腐食挙動に関するナチュラルアナロ グとして、長期間土壌中に埋蔵されていた考古学的鉄製品の腐食量調査を行う。これにより数 百年以上のデータ取得が可能であり、既存の室内試験データ(数年以内),数十年の土壌埋設 鉄管のデータを合わせて、より信頼性の高い長期腐食モデルを確立し、設計や安全評価の基本 的な根拠とする。長期挙動評価の妥当性を保証するには、より多くのデータの蓄積が必要と思 われる。

ここでは、つくば市小田地区の国指定史跡である小田城より発掘された「鋤」を含有する土 壌固体試料について、腐食量を調査した。また、これまで発掘された鉄遺物の腐食量を調査す るためには、マイクロX線CT測定や工業用X線CT測定を行ってきた。腐食量の調査には 鉄が残存している試料を取り扱う上で、遺物中の鉄の存在の有無を発掘後速やかに確認する必 要がある。日本原子力機構(以下、「JAEA」という)地層処分基盤研究施設で所有する医療 用X線CTスキャナ(東芝製AsteionVI)は汎用機であり、工業用X線CTに比べ多量の試 料を短時間で測定できる。X線CT測定の効率化を図るために、金属ナチュラルアナログ研究 への活用を考えている。そこで前述の「鋤」を試料として、JAEAの医療用X線CTスキャ ナの適用性を、同試料の高出力工業用X線CTの測定結果と比較することにより評価した。

3. 測定方法

3.1 測定試料

本測定の試料は、当時の池の底に当たる地層より出土し、出土した際の「鋤」周辺土壌を含めて発掘したものをポリウレタンで固めた状態となっている。鉄器の発掘された池跡は深さ50cm 程で、人為的に埋め戻されたとされている。埋蔵期間はおよそ400年と推定される。試料が池の底から出土したため、池の中に存在していた間は還元性雰囲気であるとも推定でき、地金が残存する可能性がある。

3.2 測定概要

3.2.1 日立エンジニアリング

測定には、X線CT装置(日立製 HiXCT-6M) 4)を使用した 5).6)。X線エネルギーの最大値 は6 MeV、スライス厚は0.4 mm である。本装置での測定状況を Fig.2 に示す。また、試料 の密度を評価する際の基準物質として、ステンレス鋼の測定を実施した。

3.2.2 JAEA

測定には、医療用X線CTスキャナ(東芝製AsteionVI)を使用した⁷。装置の仕様をTable 1に示す。なお、測定条件は、Table 2のとおりとした。本測定条件におけるX線エネルギー は、45 keV程度である。また、基準物質として炭素鋼の測定を実施したが、X線CT像のハ レーションを避けるため、試料の測定時には用いていない。このため、試料の断面画像より得 られる情報は、試料の内部状態とその密度分布を表すCT値分布となる。

スキャン方式	R/R 連続回転方式
スキャン時間 [sec]	0.75 , 1 , 1.5 , 2 , 3
スライス厚 [mm]	1 , 2 , 3 , 5 , 7 , 10
ガントリ開口部 [mm]	720
X 線管電圧 [kV]	80 , 120 , 135
X 線管電流 [mA]	$30 \sim 300$
最大スキャン時間 [sec]	100
最大スキャン範囲 [mm]	1390
画像再構成数	512~ imes~512
空間解像度 [mm]	0.35

Table 1 X線CTスキャナ仕様

スキャン方式	ノン・	ヘリカルスキ リカルスキャ	テャン
X 線管電流 [mA]	200		150
X 線管電圧 [kV]	135		120
スライス厚 [mm]	1	7	10
スキャン時間 [sec]	3.00	1.00	1.50

Table 2 X線 CT スキャン測定条件

3.3 錆厚測定方法

3.3.1 日立エンジニアリング

X線CTでは物質密度の違いを画像濃度として表示する。白色で画像濃度が高く鮮明な部分 は物質密度が高く鉄質であることを,灰色で低濃度の部分は低密度の錆層であることを示して いる⁴。画像濃度と物質密度との関係をFig.3に示す⁴。X線CT像から鉄質と錆層の分離が 可能であるので、ビュアソフト上で目視により錆厚[mm]を測定した。

3.3.2 JAEA

靖厚を測定する部分のX線CT像生データをExcelに取り込み、等高線グラフを作成した。 物質密度とCT値には比例関係があるため[®]、高密度の錆層はマグネタイト,低密度の錆層は ゲーサイトの密度を基準に、CT値をそれぞれ鉄質:8000~,内側錆層(高密度):5000~8000, 外側錆層(低密度):2000~5000,空隙~土層:-1000~2000とした。まずX線CT測定サ イズ(錆厚測定部分によっては画像再構成を行う)から1ボクセルの値を算出した。次にExcel で作成したグラフのうち、鉄質が残存するものに対して垂直面で錆層部分の長さ[mm]を定規 で測定し、グラフ上での一ますの長さとボクセル値との比から錆厚[mm]を算出した。ここで、 錆層はCT値2000~8000範囲の外側錆層+内側錆層部分とした。また鉄質の厚さについても 同様の方法で算出した。

4. 測定結果

4.1 X線CT像

4.1.1 日立エンジニアリング

X線写真を Fig.4~6 に示し、X線写真内①~⑩の各段面における X線 CT 像①~⑪を Fig.7 ~16 に示す。X線 CT 像では物質密度の違いから、白色で画像濃度が高く鮮明な部分は物質 密度が高い鉄質であり、その周りの淡灰色の部分は錆層で、外側の濃灰色部分は土層であると 思われる。また、亀裂のように見える黒色部分は空隙であり、その周辺に多く見られる淡灰色 の塊部分は石であると思われる。 4.1.2 JAEA

日立エンジニアリングによる X 線 CT 像① (Fig.7), ② (Fig.8), ④ (Fig.10), ⑤ (Fig.11) に測定位置の近い X 線 CT 像を Fig.17~22 にそれぞれ示す。日立エンジニアリングによる X 線 CT 像に比べて、X 線エネルギーや測定条件の違いから、やや不鮮明である。X 線 CT 像の 物質密度から 4.1.1 と同様に、白色部分は鉄質,その周りの淡灰色の部分は錆層,外側の濃灰 色部分は土層であり、亀裂のような黒色部分は空隙,その周辺にある淡灰色の塊部分は石であ ると思われる。

4.2 断面物質密度分布

4.2.1 日立エンジニアリング

X線 CT 像③ (Fig.9) の A-A', ④ (Fig.10) の B-B', ⑩ (Fig.16) の C-C' の各断面 についての断面物質密度分布図を Fig.23~25 に示す。図中の物質密度は、基準物質として測 定したステンレス鋼の X線 CT 像での密度を基にした、密度換算値である⁴⁾。Fig.23 では、 密度が 3~4 g/cm³の錆層と、約 3 g/cm³の石,密度がさらに低い約 2 g/cm³の土層のみで構成 されていることが分かる。Fig.24 および Fig.25 では、錆層,石,土層のほかに高密度(約 7.5 g/cm³) の鉄質が残存していることが確認できる。

4.2.2 JAEA

X 線 CT 像 (Fig.17~22) の各断面についての断面画像濃度分布図とそのヒストグラムを Fig.26~31 に示す。ここで、試料の断面画像より得られる情報は、試料の内部状態とその密 度分布を表す CT 値分布となる。また、各 X 線 CT 像における X 線 CT 測定条件 (スキャン 時間 [sec]/スライス厚 [mm]) を Table 3 に示す。

Fig.31 から、CT 値が 1200~1500 の土層および 1800 付近の石が高い割合で存在し、2000 を超える錆層がわずかに存在することが分かる。測定位置の近い Fig.27 でも同じような結果 となった。Fig.28 では、CT 値が 1600 付近の土層が高い割合で存在し、12000 を超える鉄質 および 3000 付近の錆層がわずかに存在することが分かる。

	測 定	条件	
X線CT像	スキャン時間	スライス厚	
	[sec]	[mm]	
X線CT像①'		7	
X線CT像②'	1.00		
X線CT像④'	1.00	1	
X線CT像⑤'			
X線CT像②"	3.00	1	
X線CT像2"	1.50	10	

Table 3 X線 CT 測定条件 (スキャン時間 [sec]/スライス厚 [mm])

4.3 錆厚測定

4.3.1 日立エンジニアリング

X線 CT 像②(Fig.8), ③(Fig.9), ④(Fig.10), ⑥(Fig.12), ⑦(Fig.13), ⑩(Fig.16) について、錆厚をビュアソフト上で目視により測定した際の、モニタ画面を Fig.32~37 に示 す。測定位置が不明確であった Fig.32, 33, 35, 37 については、同様の方法で錆厚を再検討 した(Fig.38~41)。測定位置の状態および錆厚再検討結果を Table 4 に示す。Fig.34, 38, 39 から錆厚は 2.9~6.0 mm, 母材(鉄質)厚は 3.3 mm である。Fig.36, 40, 41 では、土が 混ざっている土・錆混合層であると思われ、厚さも 8.9~29.4 mm とバラツキが大きくなって いる。

	Fig.	X線CT像		状態	錆厚等 [mm]
20 再始計 V 编 CT 侮の		a'	錆層*	2.9	
00	+F1便 F1		b'	錆層 [※]	3.9
20	百烃計	V 幼 CT 梅の	ď	錆層 [※]	3.6
39	刊便问	∧泳01隊◎	f'	錆層 [※]	6.0
	— X線CT修		h	錆層*	5.7
34		- X線CT像④	i	錆層*	5.1
			j	鉄質	3.3
40	再検討	X線CT像⑥	n'	土・錆混合層	10.5
36	_	X線CT像⑦	k	土・錆混合層	29.4
41	百烃封	V 编 CT 梅⑪	p'	土・錆混合層	8.9
41	十十八天司	A 版 UI 家世	q'	土・錆混合層	10.2

Table 4 靖厚の再検討結果(日立エンジニアリング)

※比重から酸化性環境で生成した錆相当であった。

4.3.2 JAEA

X線 CT 像②"(Fig.21, 30), X線 CT 像②"(Fig.22, 31), X線 CT 像②'(Fig.18, 27), X線 CT 像④'(Fig.19, 28) について錆厚を測定した。X線 CT 像生データから測定部分の等 高線グラフを Excel で作成したものの一部を Fig.42~45 に示す。測定位置の状態および錆厚 測定結果を Table 5 に示す。Fig.42 から錆厚は 0.66~5.17mm,鉄質厚は 1.39~1.69mm で ある。Fig.43, 44 については鉄質が残存していなかったため、錆厚等の測定は行わなかった。 Fig.45 から錆厚は 4.54~6.89mm,鉄質厚は 2.44~3.36mm である。

Fig.	X線CT像		状態	錆厚等 [mm]
		A	錆層 ^{※1}	5.17
	X 線 CT 像②"**3	В	錆層 ^{※1}	4.24
		С	鉄質	1.66
		D	鉄質	1.59
		Е	錆層 ^{**2}	0.96
49		F	錆層 ^{**2}	0.72
42		G	錆層 ^{**2}	0.66
		Н	錆層*2	0.78
		Ι	錆層 ^{**2}	2.11
		J	鉄質	1.69
		K	鉄質	1.51
		L	鉄質	1.39
43	X線CT像②"	—	—	_
44	X線CT像②'	_	—	_
		Μ	錆層	6.89
	X 線 CT 像④'**4	N	錆層	5.71
45		0	錆層	4.54
40		Р	鉄質	2.69
		Q	鉄質	3.36
		R	鉄質	2.44

Table 5 靖厚の測定結果 (JAEA)

等高線グラフを 400%に拡大して測定した。

※1 酸化性環境で生成した錆相当。

※2 低密度の酸化性環境で生成した錆と、高密度の弱酸化性環境で生成した錆の和。

※3 靖厚[mm] = ボクセル値× $\sqrt{2}$ × (測定値[mm] / グラフーますの対角線の長さ[mm])

$$= 0.469 \times \sqrt{2} \times$$
(測定値[mm] / 10)… A \sim D

=
$$0.469 \times \sqrt{2} \times$$
 (測定値[mm] / 11) … E ~ L

※4 錆厚[mm] = ボクセル値×ます目の数 = 0.084×ます目の数

5. 考察

5.1 錆厚測定方法の比較

靖厚測定を目視と等高線グラフの2種類の方法で行った。目視による方法は、X線CT像の 画像濃度の違いから、ビュアソフト上で目視により簡単に錆厚を測定できる。しかし、どの部 分を錆層とするかの判断や、目視による測定範囲の指定により測定誤差が大きくなる可能性が ある。

等高線グラフ化による方法は、グラフ上で CT 値の範囲を同色表示できるので、錆層や鉄質 等の識別が容易である。しかし CT 値の範囲は、部位ごとに任意に指定することはできないの で、CT 値の範囲の取り方が測定誤差につながる可能性がある。また、CT 値の測定を正確に 行うことが重要となる。それぞれの方法で測定した錆厚の比較を Table 6 に示す。

目視による測定(HiXCT)			等高線グラフ化による測定(JAEA)				
X線CT像		状態	錆厚等 [mm]	X線CT像		状態	錆厚等 [mm]
X線CT像②	a'	錆層	2.9	X線CT像②"	A, B	錆層	$4.24 \sim 5.17$
	b'	錆層	3.9		E~I	錆層	$0.66 \sim 2.11$
	_	_	_		C, D, J~L	鉄質	$1.39 \sim 1.69$
X線CT像④		錆層	$5.1 \sim 5.7$	X線CT像④'		錆層	$4.54 \sim 6.89$
		鉄質	3.3			鉄質	$2.44 \sim 3.36$

Table 6 錆厚測定結果の比較

X線 CT 像④および X線 CT 像④は、錆層および鉄質の厚さともに、同じような結果となった。X線 CT 像②および X線 CT 像②"については、目視による測定の錆厚が 2.9~3.9mm であるのに対して、等高線グラフ化による測定では 0.66~5.17mm となり、錆厚に幅がある。 測定方法による錆厚の誤差の原因としては、錆厚測定範囲の違いや、X線 CT 測定時の CT 値の不正確さ等が考えられる。また、錆厚は残存する鉄質に対して垂直面で測定する必要があるので、測定位置が不適切である場合(例えば、鉄質面に対して斜めに測定が行われた場合)には、錆層を過大に見積もる可能性がある。したがって、複数の測定結果を基に定量化を試みる必要がある。

5.2 等高線グラフによる錆厚測定とボクセル値

等高線グラフを用いて錆厚を測定するとき、錆厚とボクセル値との関係について考察する。 測定に使用した X線 CT スキャナの空間解像度は 0.35 mm なので、0.35×0.35 mm²の錆層 が存在しているとする。ボクセル内に異なる物質(CT値)が存在するとき、ボクセル内の CT値は平均化されるため、Fig.46に示すように錆層の位置により検出できない可能性がある。 錆層を検出するには、ボクセル内で対象となる CT値が 50%より大きい必要がある。 CT 値をボクセル内での面積に置き換えると、錆層を検出するには、錆層の面積が一ますの 面積の 1/2 よりも大きい必要がある。

(1) 錆層が1ます中にある場合

ーますの長さ(ボクセル値)をxとすると、

$$\frac{x^2}{2} < 0.35 \times 0.35$$
 から $x < 0.49$

0.35×0.35 mm²の錆層を検出するには、一ますの長さ(ボクセル値)は 0.49mm よりも小 さい値にする必要がある。

(2) 錆層が複数ます中にある場合

ーますの長さ(ボクセル値)をxとすると、

$$\frac{0.35 \times 0.35}{4} \le \frac{x^2}{2} < \frac{0.35 \times 0.35}{2} \quad \text{ind} \quad 0.25 \le x < 0.35$$

複数ます中にある錆層を検出するには、再構成を行い、一ますの長さ(ボクセル値)を 0.25≦x<0.35mmにする必要がある。ボクセル値を 0.25mm よりも小さくすると、錆層を過 大に見積もる可能性がある。

5.3 腐食量の推定

X線 CT 像から、腐食生成物の大半が錆層として残っていることが確認された。そこで、錆 厚を基に腐食深さと平均腐食速度の推定を試みた⁴⁾。ここで、母材の比重は 7.9 g/cm³, 錆層 の密度は断面物質密度分布図から 3.8 g/cm³ と 1.8 g/cm³ とした。また、錆の化学分析を行っ ていないので、錆層中の鉄の含有量は不明である。本 X線 CT 測定の結果、酸化性の環境で 生成する錆(比重:1.8 g/cm³)に相当する比重の錆層が多かったことから、鉄の含有率を 50 wt%とした⁹⁾。これは、これまでの考古学的鉄遺物の測定でも成立しうる環境条件である ^{4),9)}。 本試料は池の底から出土したため、池の中に存在していた間は還元性雰囲気であるとも推定で きたが 50wt%は、保守的な値となる。結果を Table 7 に示す。

以上の結果から、本試料の平均腐食速度は 1.49×10⁻³ mm/y 程度であると推定できる。

X 線 CT 像	錆厚 [mm]	腐食深さ [mm]	平均腐食速度 [mm/y]*	環境
X線CT像2	$2.9 \sim 3.9$	$0.33 \sim 0.44$	$1.11 imes 10^{-3}$	酸化性環境
X線CT像②"	$4.24 \sim 5.17$	$0.48 \sim 0.59$	$1.47 imes 10^{-3}$	酸化性環境
	$0.66 \sim 2.11$	$0.16 \sim 0.51$	$1.27 imes 10^{-3}$	酸化性+尿酸化性環境
X線CT像④	$5.1 \sim 5.7$	$0.58\sim0.65$	$1.62\! imes\!10^{-3}$	酸化性環境
X線CT像④'	$4.54 \sim 6.89$	$0.52 \sim 0.78$	1.96×10^{-3}	酸化性環境

Table 7 推定腐食量

※ 平均腐食速度は腐食深さの最大値を用い、埋蔵期間を400年として算出した。

6. おわりに

- つくば市小田城遺跡から出土した「鋤」のX線CT測定から、以下のことが明らかになった。
 - (1) 鉄の残存は試料形によるが、本試料では 3mm 残存で錆厚を測定できた。JAEA で所有 する医療用 X 線 CT スキャナ(東芝製 Asteion VI) が金属ナチュラルアナログ研究にお いても活用できることが分かった。
 - (2)本試料の錆厚は、刃の部分と柄側の部分の測定を行った結果、目視による測定ではそれ ぞれ、2.9~3.9、5.1~5.7 mm、等高線グラフによる測定では 0.66~5.17、4.54~6.89 mm となった。錆厚は、錆厚測定範囲の違いや X 線 CT 測定時の CT 値の不正確さ等が測定 誤差となるので、複数の測定結果を基に定量化を試みる必要がある。
 - (3) 本試料の平均腐食速度は、1.49×10⁻³ mm/y 程度であると推定できる。

謝辞

本 X 線 CT 測定については、地層処分研究開発部門 松本一浩氏のご協力を得ましたので、 ここに感謝いたします。

参考文献

- 2) 吉川英樹、林真紀: "考古学的金属製品を用いた土壌中金属腐食のナチュラルアナログ研究 (II)",(社)日本原子力学会「2006 年 秋の大会」, B37, (2006).
- 3) 松井敏也(2005)(私信).
- 4) 本田卓、山口新吾: "土壌中の考古学的金属製品の腐食に関する調査", JNC TJ8400 2000-007 (2000).
- 5) So Kitazawa, Jun Nukaga, Hiroshi Kamimura, Katsutoshi Sato : "HITACHI ADVANCED X-RAY COMPUTED TOMOGRAPHY SYSTEM FOR DIGITAL ENGINEERING", International Conference on Advanced Research in Virtual and Rapid Prototyping, (2003).
- 6) 村上博: "産業用高エネルギーX線 CT 装置とディジタルエンジニアリングへの応用", 電学
 誌, <u>122</u>, 2, pp.100~103 (2002).
- 7) 棚井憲治、松本一浩、菊池広人: "X線 CT 法の適用性に関する検討", JNC TN8430 2003-001 (2003).

- 8) So Kitazawa, Jun Nukaga, Hiroshi Kamimura, Katsutoshi Sato : "HITACHI ADVANCED X-RAY COMPUTED TOMOGRAPHY SYSTEM FOR DIGITAL ENGINEERING", International Conference on Advanced Research in Virtual and Rapid Prototyping, (2003).
- 9) 本田卓、山口新吾: "土壤中の考古学的金属製品の腐食に関する調査 (II)", JNC TJ8400 2001-045 (2002).



Fig.1 試料の外観

JAEA-Research 2008-024



試料縦置き



試料横置き

Fig.2 測定状況



Fig.3 画像濃度と物質密度との関係



Fig.4 X線写真(1)(写真奥:池の底側,写真手前:地表側)





Fig.6 X 線写真(3)



Fig.7 X線CT像① (HiXCT)



Fig.8 X線CT像② (HiXCT)







Fig.10 X線CT像④ (HiXCT)







Fig.12 X線CT像⑥ (HiXCT)



Fig.13 X線CT像⑦ (HiXCT)



Fig.14 X線CT像⑧ (HiXCT)



Fig.15 X線CT像⑨ (HiXCT)



Fig.16 X線CT像⑩ (HiXCT)



Fig.17 X線CT像①'(JAEA)(Fig.4の①面近傍(①'とした)でのAsteionVIによる測定)



Fig.18 X線CT像②'(JAEA)(Fig.4の②面近傍(②'とした)でのAsteionVIによる測定)



Fig.19 X線CT像④'(JAEA) (Fig.4の④面近傍(④'とした)でのAsteionVIによる測定)



Fig.20 X線CT像⑤'(JAEA)(Fig.4の⑤面近傍(⑤'とした)でのAsteionVIによる測定)



(Fig.4 の②面近傍(②"とした)での Asteion VIによる測定。ただし、画像処理として測定を行った。)



Fig.22 X線CT像②"(JAEA)
 (Fig.4の②面近傍(②"とした)でのAsteionVIによる測定。
 ただし、画像処理として測定を行った。)





Fig.23 X線CT像③の断面物質密度分布図(A-A')(HiXCT)





Fig.24 X線CT像④の断面物質密度分布図(B-B')(HiXCT)





Fig.25 X線CT像⑩の断面物質密度分布図(C-C')(HiXCT)





 Fig.26
 X線CT像①'(JAEA)の断面画像濃度

 分布図とヒストグラム





 Fig.27
 X線CT像②'(JAEA)の断面画像濃度

 分布図とヒストグラム





 Fig.28
 X線CT像④'(JAEA)の断面画像

 濃度分布図とヒストグラム





 Fig.29
 X線CT像⑤'(JAEA)の断面画像

 濃度分布図とヒストグラム







濃度分布図とヒストグラム



Fig.32 測定時モニタ画面_X線CT像②(HiXCT) (X線CT像の方向性を統一したので,一部画像内文字が反転した)



 Fig.33
 測定時モニタ画面_X線CT像③(HiXCT)

 (X線CT像の方向性を統一したので、一部画像および文字が反転した)



 Fig.34
 測定時モニタ画面_X線CT像④(HiXCT)

 (X線CT像の方向性を統一したので、一部画像および文字が反転した)



Fig.35 測定時モニタ画面_X線CT像⑥(HiXCT) (X線CT像の方向性を統一したので,一部画像内文字が反転した)



 Fig.36
 測定時モニタ画面_X 線 CT 像① (HiXCT)

 (X線 CT 像の方向性を統一したので、一部画像内文字が反転した)



 Fig.37
 測定時モニタ画面_X線CT像⑩(HiXCT)

 (X線CT像の方向性を統一したので、一部画像および文字が反転した)

JAEA-Research 2008-024



a' 部分拡大

b' 部分拡大

Fig.38 測定時モニタ画面_X線CT像②(HiXCT)再検討 (X線CT像の方向性を統一したので,一部画像内文字が反転した) JAEA-Research 2008-024



測定部分拡大

Fig.39 測定時モニタ画面_X線CT像③(HiXCT)再検討 (X線CT像の方向性を統一したので,一部画像および文字が反転した)



Fig.40 測定時モニタ画面_X線CT像⑥(HiXCT)再検討 (X線CT像の方向性を統一したので,一部画像内文字が反転した)

測定部分拡大





測定部分拡大

Fig.41 測定時モニタ画面_X線CT像⑩(HiXCT)再検討



Fig.42 等高線グラフによる錆厚測定_X線CT像②"(JAEA)



X線CT像②(HiXCT)(Fig.38)_a'付近の解析



X線CT像②(HiXCT)(Fig.38)_b'付近の解析

■ 11000-14000
8000-11000
5000-8000
■ 2000-5000
-1000-2000

Fig.43 等高線グラフによる錆厚測定_X線CT像②"(JAEA)



X線CT像②(HiXCT)(Fig.38)_b'付近の解析

■ 11000-14000
8000-11000
5000-8000
2000-5000
□-1000-2000

Fig.44 等高線グラフによる錆厚測定_X線CT像②'(JAEA)



X線CT像④ (HiXCT) (Fig.34)の測定部分付近の解析

■ 11000-14000
8000-11000
5000-8000
■ 2000-5000
-1000-2000

Fig.45 等高線グラフによる錆厚測定_X線 CT 像④'(JAEA)



Fig.46 錆層の検出とボクセル値の関係

表1. SI 基本単位						
İ 大县	SI 基本ì	SI 基本単位				
巫平里	名称	記号				
長さ	メートル	m				
質 量	キログラム	kg				
時 間	秒	S				
電 流	アンペア	А				
熱力学温度	ケルビン	Κ				
物質量	モル	mol				
光 度	カンデラ	cd				

如는트	SI 基本単位			
和立里	名称	記号		
面 積	平方メートル	m ²		
体積	立法メートル	m ³		
速さ、速度	メートル毎秒	m/s		
加 速 度	メートル毎秒毎秒	m/s^2		
波 数	毎メートル	m-1		
密度 (質量密度)	キログラム毎立法メートル	kg/m^3		
質量体積(比体積)	立法メートル毎キログラム	m ³ /kg		
電流密度	アンペア毎平方メートル	A/m^2		
磁界の強さ	アンペア毎メートル	A/m		
(物質量の)濃度	モル毎立方メートル	$mo1/m^3$		
輝 度	カンデラ毎平方メートル	cd/m^2		
屈 折 率	(数 の) 1	1		

表 5. SI 接頭語							
乗数	接頭語	記号	乗数	接頭語	記号		
10^{24}	э 9	Y	10^{-1}	デシ	d		
10^{21}	ゼタ	Z	10^{-2}	センチ	с		
10^{18}	エクサ	Е	10^{-3}	ミリ	m		
10^{15}	ペタ	Р	10^{-6}	マイクロ	μ		
10^{12}	テラ	Т	10^{-9}	ナノ	n		
10^{9}	ギガ	G	10^{-12}	ピコ	р		
10^{6}	メ ガ	Μ	10^{-15}	フェムト	f		
10^{3}	キロ	k	10^{-18}	アト	а		
10^{2}	ヘクト	h	10^{-21}	ゼプト	Z		
10^{1}	デ カ	da	10^{-24}	ヨクト	у		

表3. 固有の名称とその独自の記号で表されるSI組立単位

	31 湘立中位				
組立量	名称	記号	他のSI単位による	SI基本単位による	
			表し方	表し方	
平 面 角	ラジアン ^(a)	rad		$m \cdot m^{-1} = 1^{(b)}$	
立 体 角	ステラジアン ^(a)	$\mathrm{sr}^{(\mathrm{c})}$		$m^2 \cdot m^{-2} = 1^{(b)}$	
周 波 数	ヘルツ	Hz		s ⁻¹	
力	ニュートン	Ν		m•kg•s ⁻²	
圧力,応力	パスカル	Pa	N/m^2	$m^{-1} \cdot kg \cdot s^{-2}$	
エネルギー,仕事,熱量	ジュール	J	N•m	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-2}$	
工率,放射束	ワット	W	J/s	m ² • kg • s ⁻³	
電荷, 電気量	クーロン	С		s•A	
電位差 (電圧),起電力	ボルト	V	W/A	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-3} \cdot A^{-1}$	
静電容量	ファラド	F	C/V	$m^{-2} \cdot kg^{-1} \cdot s^4 \cdot A^2$	
電気抵抗	オーム	Ω	V/A	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-3} \cdot A^{-2}$	
コンダクタンス	ジーメンス	S	A/V	$m^{-2} \cdot kg^{-1} \cdot s^3 \cdot A^2$	
磁東	ウエーバ	Wb	V•s	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-2} \cdot A^{-1}$	
磁束密度	テスラ	Т	Wb/m^2	$kg \cdot s^{-2} \cdot A^{-1}$	
インダクタンス	ヘンリー	Н	Wb/A	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-2} \cdot A^{-2}$	
セルシウス温度	セルシウス度 ^(d)	°C		K	
光束	ルーメン	lm	$cd \cdot sr^{(c)}$	$m^2 \cdot m^{-2} \cdot cd = cd$	
照度	ルクス	1 x	1m/m^2	$m^2 \cdot m^{-4} \cdot cd = m^{-2} \cdot cd$	
(放射性核種の)放射能	ベクレル	Bq		s	
吸収線量, 質量エネル	ガレイ	Gw	T/ka	m ² • a ⁻²	
ギー分与, カーマ		0 y	J/ Kg	ш - 5	
線量当量,周辺線量当				0 0	
量,方向性線量当量,個	シーベルト	Sv	J/kg	$m^2 \cdot s^{-2}$	
人線重当重,組織線重当					

(a) ラジアン及びステラジアンの使用は、同じ次元であっても異なった性質をもった量を区別するときの組立単位の表し方として利点がある。組立単位を形作るときのいくつかの

用例は表4に示されている。 (b)実際には、使用する時には記号rad及びsrが用いられるが、習慣として組立単位としての記号"1"は明示されない。 (c)測光学では、ステラジアンの名称と記号srを単位の表し方の中にそのまま維持している。 (d)この単位は、例としてミリセルシウス度m℃のようにSI接頭語を伴って用いても良い。

表4.単位の中に固有の名称とその独自の記号を含むSI組立単位の例

如去里				SI 組立単位		
和立里				名称	記号	SI 基本単位による表し方
粘			度	パスカル秒	Pa•s	$m^{-1} \cdot kg \cdot s^{-1}$
力の	モー	メン	ŀ	ニュートンメートル	N•m	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-2}$
表	面	張	力	ニュートン毎メートル	N/m	kg • s ⁻²
角	速		度	ラジアン毎秒	rad/s	$m \cdot m^{-1} \cdot s^{-1} = s^{-1}$
角	加	速	度	ラ ジ ア ン 毎 平 方 秒	rad/s ²	$m \cdot m^{-1} \cdot s^{-2} = s^{-2}$
熱 流	密度,	放射照	度	ワット毎平方メートル	W/m^2	kg • s ⁻³
熱容量	h, エン	トロビ	-	ジュール毎ケルビン	J/K	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-2} \cdot K^{-1}$
質量熱 質量	容量(比 エント	熱容量) , 	ジュール毎キログラム 毎ケルビン	$J/(kg \cdot K)$	$m^2 \cdot s^{-2} \cdot K^{-1}$
質 量 (比	エ ネ エ ネ ル	ルギー)	ジュール毎キログラム	J/kg	$m^2 \cdot s^{-2} \cdot K^{-1}$
熱	伝	導	率	ワット毎メートル毎ケ ルビン	W/(m•K)	$\mathbf{m} \cdot \mathbf{kg} \cdot \mathbf{s}^{-3} \cdot \mathbf{K}^{-1}$
体 積	エネ	ルギ	-	ジュール毎立方メート ル	J/m^3	$m^{-1} \cdot kg \cdot s^{-2}$
電	界の	強	さ	ボルト毎メートル	V/m	$\mathbf{m} \cdot \mathbf{kg} \cdot \mathbf{s}^{-3} \cdot \mathbf{A}^{-1}$
体	積	電	荷	クーロン毎立方メート ル	C/m^3	$m^{-3} \cdot s \cdot A$
電	気	変	位	クーロン毎平方メート ル	C/m^2	m ⁻² • s • A
誘	電		率	ファラド毎メートル	F/m	$m^{-3} \cdot kg^{-1} \cdot s^4 \cdot A^2$
透	磁		率	ヘンリー毎メートル	H/m	$\mathbf{m} \cdot \mathbf{kg} \cdot \mathbf{s}^{-2} \cdot \mathbf{A}^{-2}$
モル	エネ	ルギ		ジュール毎モル	J/mo1	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-2} \cdot mol^{-1}$
モルモ	エント ル 熱	ロ ピ - 容	- , 量	ジュール毎モル毎ケル ビン	J/(mol•K)	$m^2 \cdot kg \cdot s^{-2} \cdot K^{-1} \cdot mo1^{-1}$
照射線	量 (X線	及びγ緩	2)	クーロン毎キログラム	C/kg	kg ⁻¹ • s • A
吸	収 線	量	率	グレイ毎秒	Gy/s	$m^{2} \cdot s^{-3}$
放	射	強	度	ワット毎ステラジアン	W/sr	$m^4 \cdot m^{-2} \cdot kg \cdot s^{-3} = m^2 \cdot kg \cdot s^{-3}$
放	射	輝	度	ワット毎平方メートル 毎ステラジアン	$W/(m^2 \cdot sr)$	$m^2 \cdot m^{-2} \cdot kg \cdot s^{-3} = kg \cdot s^{-3}$

表6. 国際単位系と併用されるが国際単位系に属さない単位

名称	記号	SI 単位による値
分	min	1 min=60s
時	h	1h =60 min=3600 s
日	d	1 d=24 h=86400 s
度	0	$1^{\circ} = (\pi / 180)$ rad
分	,	1' = $(1/60)^{\circ}$ = $(\pi/10800)$ rad
秒	"	1" = $(1/60)$ ' = $(\pi/648000)$ rad
リットル	1, L	$11=1 \text{ dm}^3 = 10^{-3} \text{m}^3$
トン	t	1t=10 ³ kg
ネーパ	Np	1Np=1
ベル	В	$1B=(1/2)\ln 10$ (Np)

表7. 国際単位系と併用されこれに属さない単位で SI単位で表される数値が実験的に得られるもの				
名称	記号	SI 単位であらわされる数値		
電子ボルト	eV	$1 \text{eV}=1.60217733(49) \times 10^{-19} \text{J}$		
統一原子質量単位	u	1u=1.6605402(10)×10 ⁻²⁷ kg		
天 文 単 位	ua	1ua=1.49597870691(30)×10 ¹¹ m		

表8. 国際単位系に属さないが国際単位系と

伊用されるその他の単位				
名称	記号	SI 単位であらわされる数値		
海 里		1 海里=1852m		
ノット		1 ノット=1 海里毎時=(1852/3600)m/s		
アール	а	$1 a=1 dam^2 = 10^2 m^2$		
ヘクタール	ha	$1 \text{ ha}=1 \text{ hm}^2=10^4 \text{m}^2$		
バール	bar	1 bar=0.1MPa=100kPa=1000hPa=10 ⁵ Pa		
オングストローム	Å	1 Å=0.1nm=10 ⁻¹⁰ m		
バーン	b	$1 \text{ b}=100 \text{ fm}^2=10^{-28} \text{m}^2$		

表9. 固有の名称を含むCGS組立単位

	X0. 图107日的名目90000厘亚十匹				
	名称		記号	SI 単位であらわされる数値	
Ŧ	ル	グ	erg	1 erg=10 ⁻⁷ J	
ダ	イ	\sim	dyn	1 dyn=10 ⁻⁵ N	
ポ	ア	ズ	Р	1 P=1 dyn•s/cm²=0.1Pa•s	
ス	トーク	ス	St	1 St $=1 \text{ cm}^2/\text{s}=10^{-4} \text{m}^2/\text{s}$	
ガ	ウ	ス	G	1 G ≙10 ⁻⁴ T	
工	ルステッ	K	0e	1 Oe ≙(1000/4π)A/m	
7	クスウェ	N	Mx	1 Mx ≙10 ⁻⁸ Wb	
ス	チル	ブ	sb	1 sb = $1 cd/cm^2 = 10^4 cd/m^2$	
朩		ŀ	ph	1 ph=10 ⁴ 1x	
ガ		ル	Gal	1 Gal =1 cm/s ² =10 ⁻² m/s ²	

表10. 国際単位に属さないその他の単位の例					
名称				記号	SI 単位であらわされる数値
キ	ユ	IJ	ĺ	Ci	1 Ci=3.7 \times 10 ¹⁰ Bq
\mathcal{V}	ン	トゲ	\sim	R	$1 R = 2.58 \times 10^{-4} C/kg$
ラ			K	rad	1 rad=1cGy=10 ⁻² Gy
$\scriptstyle u$			Д	rem	1 rem=1 cSv=10 ⁻² Sv
Х	線	単	位.		1X unit=1.002×10 ⁻⁴ nm
ガ	3	/	7	γ	$1 \gamma = 1 nT = 10^{-9}T$
ジ	ャン	スキ	-	Jy	$1 \text{ Jy}=10^{-26} \text{W} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{Hz}^{-1}$
フ	工	ル	11		1 fermi=1 fm=10 ⁻¹⁵ m
メー	ートルネ	系カラゞ	ノト		1 metric carat = 200 mg = 2×10^{-4} kg
ŀ			ル	Torr	1 Torr = (101 325/760) Pa
標	進っ	大 気	圧	atm	1 atm = 101 325 Pa
力	D	IJ	-	cal	
3	カ	17	~	11	$1 \dots = 1 \dots = 1 0^{-6} \dots$