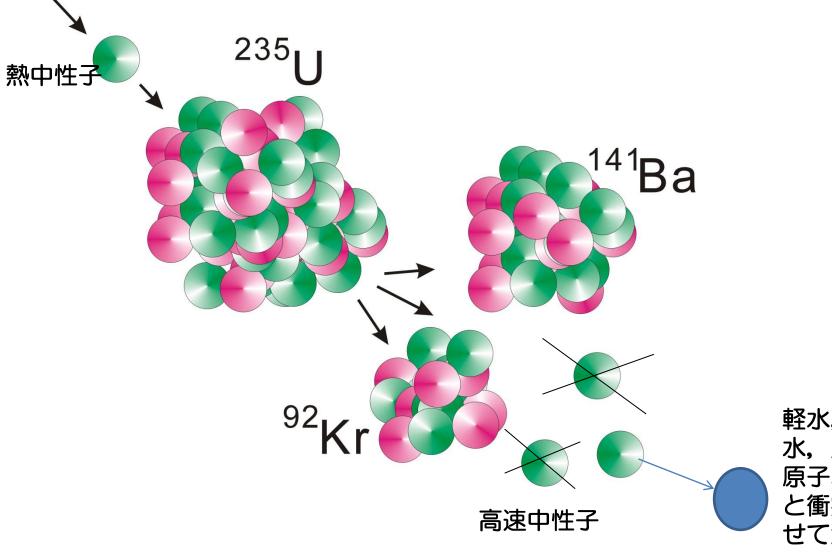
原子力発電所の事故と 今後の見通し

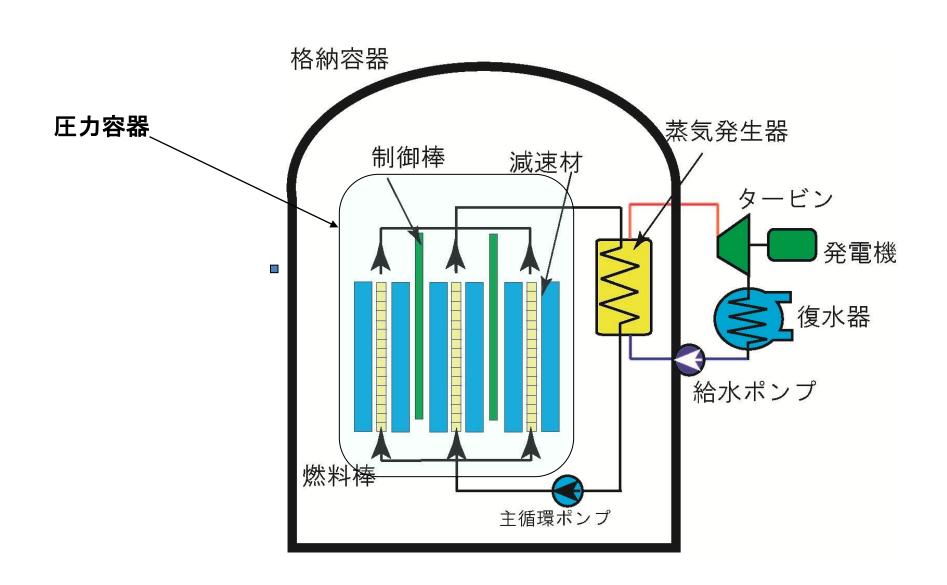
関西大学・社会安全学部科 小澤 守

核分裂とは



軽水,重 水, 炭素 原子など と衝突さ せて減速

原子炉・原発の原理



OYSTER CREEK The World's Reactors No. 40 OWNER Jersey Central Power & Light Co. LOCATION Ocean County, New Jersey, U.S.A. TYPE Forced circulation, direct cycle, OUTPUT 515 MW(e) net I 600 MW(th) General Electric Company PRIME CONTRACTOR ENGINEER-Burns & Roe Inc. CONSTRUCTOR START-UP CORE Equivalent diameter: 160-2 in Circumscribed diameter: 170-5 in Heat transfer area: 49 200 ft2 Channel material: Zircaloy FUEL Material: Enriched UO2 Average burn-up: 16 500 MWd/t (initial core) 22 000 MWd/t (equilibrium core) No. of assemblies: 560 Assembly weight (including channel): 687 lb No. of rods per assembly: 49 Rod outside diameter: 0.570 in Active length: 144 in Cladding material: Zircaloy Cladding thickness: 0-036 in CONTROL No. of control blades: 137 Control rod poison material: Boron carbide No. of temporary control curtains: Curtain material: Boron-stainless MODERATOR/ Demineralized light water COOLANT Reactor steam output: 5 855 000 Recirculation flow rate: 61 × 10° lb/h Pressure: I 000 psig PRESSURE Inside diameter: 17 ft 9 in Overall inside height: 63 ft 10 in Wall thickness: 7-125 in VESSEL Material: Carbon steel Cladding material: Stainless steel Cladding thickness: 0-157 in Design pressure: 1 250 psig RECIRCULATION Number: 5 LOOPS Pipe outside diameter: 26 in Pump capacity: 32 000 gal/min each Pump type: Centrifugal, mechanical seal Feed water temperature: I50°C TURBINE Number: I Type: Tandem-compound, six-flow, GENERATOR reheat Turbine inlet pressure: 965 psia Turbine exhaust pressure, 1-0 in Hg abs Speed: I 800 rpm Generator rating at 0-8 p.f.: 625 000 kVA Voltage: 24 000 V Gross output: 540 MW(e) KEY 29. Drywell Shielding 30. Drywell Containment Vessel 15. Spent Fuel Storage Racks 16. Steam Outlet 31. Drywell 17. Steam Separators 32. Personnel and Equipment Hatch 18. Feedwater Inlet

Service Crane and Hoist Equipment Storage Pool (Steam Drysers and Separators) Reactor Service Platform Removable Shield Plugs Removable Top Shields

- Safety Valve Pressure Vessel Head
- Steam Dryers Double Seal
- Jouble Seal
 Isolation Condensers
 Reactor Building
 Fuel Handling Grapple
 Fuel Service Platform
- 14. Fuel Storage Pool

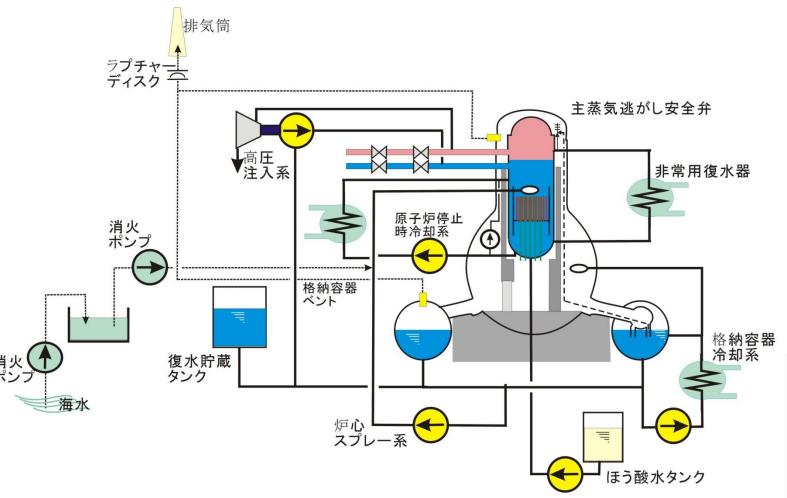
- 19. Fuel Element Assemblies
- 20. Control Blades
- 21. Fuel Support Grid
- 22. Reactor Pressure Vessel 23. Recirculation Outlet
- 24. Recirculation Inlet 25. Control Rod Drives
- 26. Control Rod Drive Piping 27. Recirculation Pumps
- 33. Ducts from Drywell to Suppression
- 34. Vacuum Breaker 35. Distribution Header
- 36. Vent Pipes
- 37. Suppression Water Pool 38. Pressure Suppression Torus
- 39. Central Control Room
- 40. Turbine Building 41. Turbine Generator
- 28. Shutdown Heat Exchangers
- 42. Turbine Service Crane

サービスフロア 使用済燃料 プール 主蒸気管 給水管 炉心 圧力容器 格納容器 圧力抑制 プール

BWR3/Mark I

原子炉 建屋

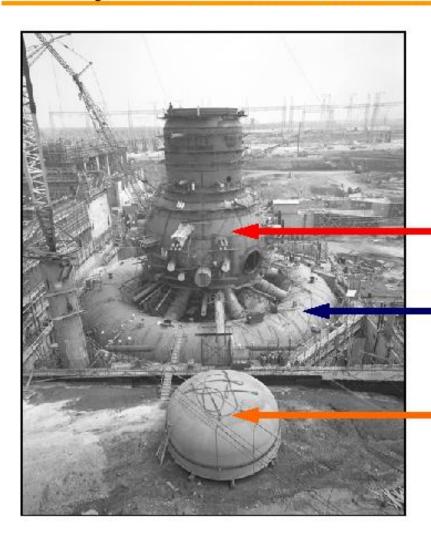
福島第一原発1号機の安全システム





Primary Containment Construction Phase



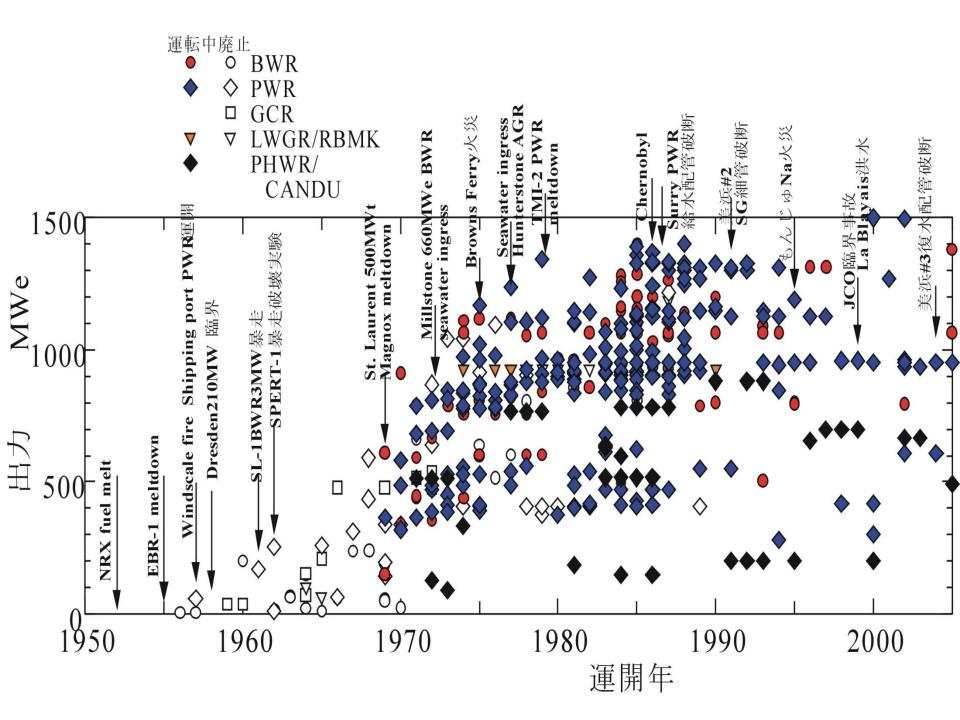


Design: Mark-I

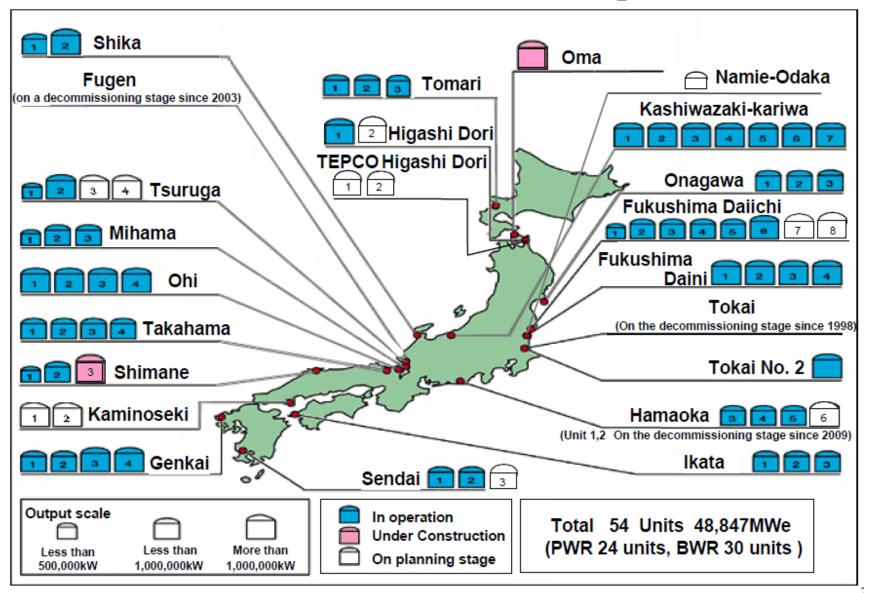
Primary containment

Pressure suppression pool

Containment closure head

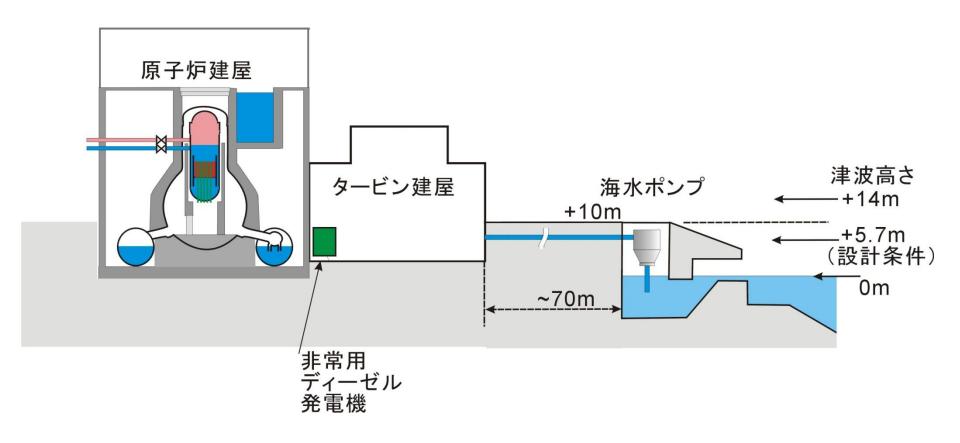


Nuclear Power Plants in Japan



| 設備概要 | 1号機 | 2号機 | 3号機 | 4号機 | 5号機 | 6号機 |
|------------------------|----------|--------------|--------------|-----------------|------------|--------------|
| 建設着工 | 1967 | 1969 | 1970 | 1972 | 1971 | 1973 |
| 営業運転開始 | 1971 | 1974 | 1976 | 1978 | 1978 | 1979 |
| 原子炉形式 | BWR3 | BWR4 | BWR4 | BWR4 | BWR4 | BWR5 |
| 格納容器 | Mark I | Mark I | Mark I | Mark I | Mark I | Mark II |
| 国産化率 | 56 | 53 | 91 | 91 | 93 | 63 |
| 主契約者 | GE | GE•東芝 | 東芝 | 日立 | 東芝 | GE•東芝 |
| 電気出力 MWe | 460 | 784 | 784 | 784 | 784 | 1100 |
| 原子炉熱出力 MWt | 1380 | 2381 | 2381 | 2381 | 2381 | 3293 |
| 燃料集合体数 | 400 | 548 | 548 | 548 | 548 | 764 |
| 制御棒本数 | 97 | 137 | 137 | 137 | 137 | 185 |
| 圧力抑制プール水量 ton | 1750 | 2980 | 2980 | 2980 | 2980 | 3200 |
| 蒸気圧力 MPa | 6.65 | 6.65 | 6.65 | 6.65 | 6.65 | 6.65 |
| 圧力容器最大圧力 MPa | 8.24 | 8.24 | 8.24 | 8.24 | 8.62 | 8.62 |
| 圧力容器最高温度 ℃ | 300 | 300 | 300 | 300 | 302 | 302 |
| 格納容器最大圧力 MPa | 0.43 | 0.38 | 0.38 | 0.38 | 0.38 | 0.28 |
| 格納容器最高温度 °C | 140 | 140 | 140 | 140 | 138 | 171/105(*注3) |
| 非常用ディーゼル発電機 | 2 | 2 | 2 | 2 | 2 | 3(*注1) |
| 3/11時点でのプラント状況 | 運転中 | 運転中 | 運転中 | 燃料交換 停止(*注2) | 燃料交換 停止 | 燃料交換 停止 |
| *注1:内1台は空冷, *注2:全燃料が燃料 | 料貯蔵プールに科 | 多動,*注3:171/ド | デライウェル, 105/ | 圧力抑制プール | | |

3月11日 津波来襲 福島第1原発1号機の状況



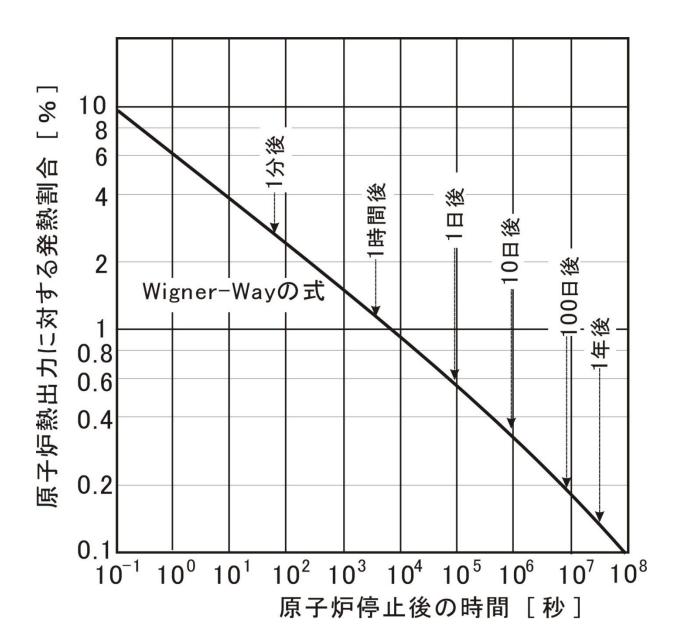
1号機の事象経過

3/11

- 14:46 原子炉スクラム(地震加速度大)
- 14:47 制御棒全挿入, タービントリップ, 外部電源喪失, 非常用ディーゼル発電機起動, 主蒸気隔離弁閉
- 14:52 非常用復水器自動起動
- 15:10 圧力抑制室冷却のため格納容器冷却系スプレイ系ポンプ起動
- 15:37 津波到来,非常用ディーゼル発電機停止,全交流電源喪失電源盤水没,直流電源用バッテリー喪失によりプラントパラメータの確認不可
- 15:42 原災法第10条通報事象(全交流電源喪失)が発生・通報
- 16:36 原災法第15条事象(非常用炉心冷却装置による注水が 不能)に該当する事象が発生・通報
- 20:49 中央制御室に仮設照明
- 21:51 原子炉建屋線量増加につき入域禁止
- 23:00 タービン建屋内で放射線量上昇(タービン1階
- 北側1.2mSv/h, タービン1階南側0.5mSv/h)
- **23:50** ドライウェル圧力600kPag(設計最高使用圧力: 427kPag)

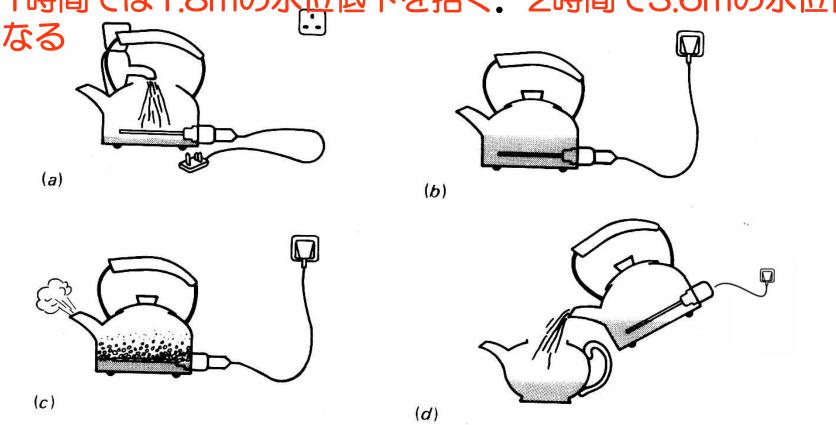
<u>3/12</u> 00:06 ベント準備指示 **02:30** ドライウェル圧力840kPag 05:46 消防ポンプによる淡水注水を開始 06:50 経産大臣手動ベント実施命令 10:17 ベント開始 12:55 原子炉水位:燃料域A-1700mm、燃料域B-1500mm、 D/W圧力:750kPa 14:30 仮設圧縮機によるベント操作による格納容器減圧成功と判断 14:53 水源枯渇にて炉心への淡水注入終了 15:36 水素爆発(原子炉建屋上部) 19:04 原子炉への海水(ホウ酸なし) 注入を開始 20:45 臨界を防ぐためのホウ酸を投入開始 3/23 圧力容器温度400℃弱 未明 消火系十給水系により外部注入(海水)量増加、圧力容器温度 200℃程度に低下 3/25 15:37 消防ポンプによる原子炉への注入を海水から淡水に切り替え





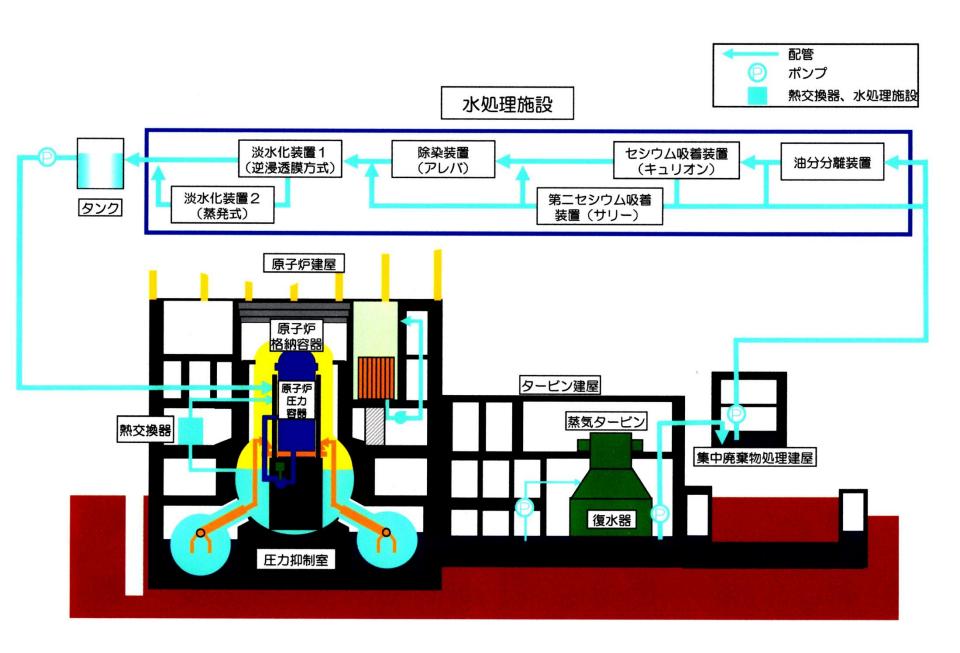
6.4MPa のときの蒸発潜熱 1543kJ/kg. 原子炉の発熱量 1380MWの1%(2時間後)とすれば発熱量= 13.8MW=13800kW. このとき蒸発量は8.95kg/s. 圧力容器の断面積=18m²とすれば8.95×10⁻³/18=0.5×10⁻³ つまり毎秒0.5mm水位は低下する。

1時間では1.8mの水位低下を招く、2時間で3.6mの水位低下と

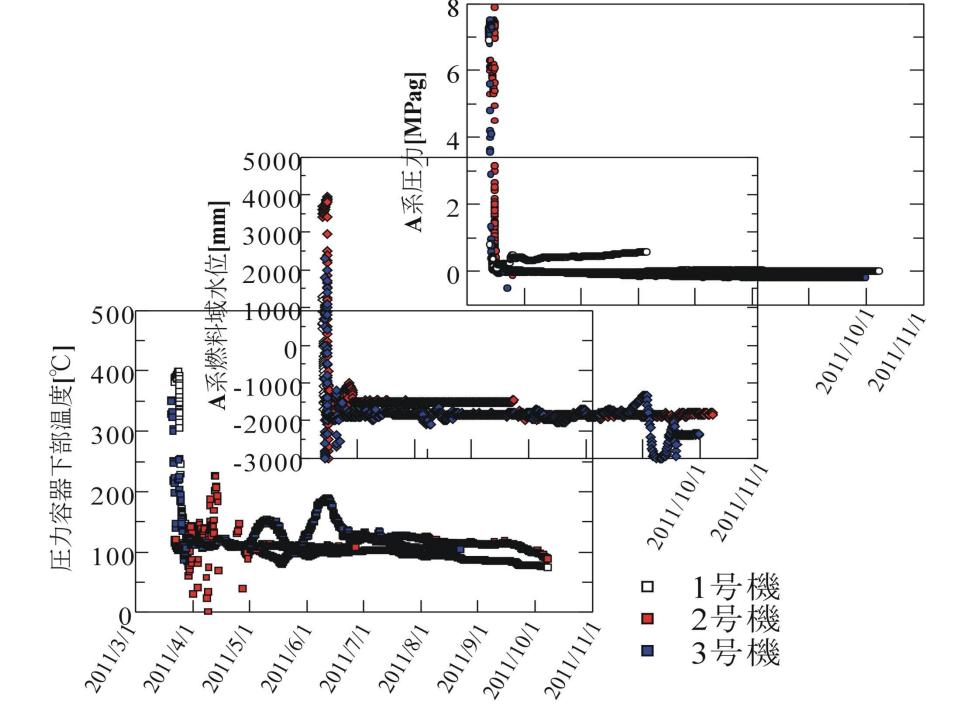


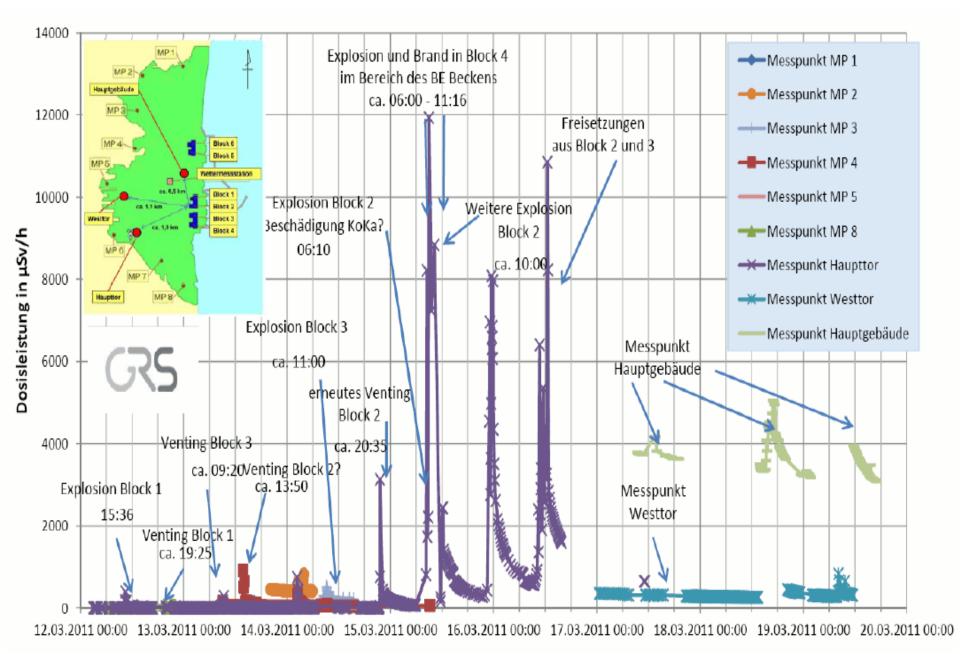
原子炉における事故とは?

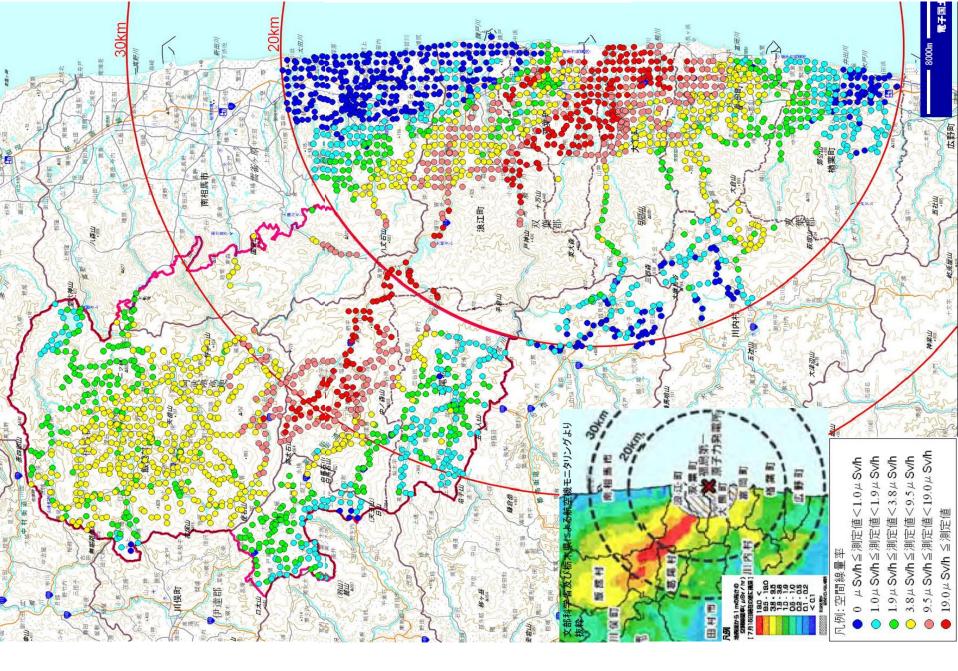




東京電力の資料「事故の収束に向けた道筋 2011.10.4掲示」による

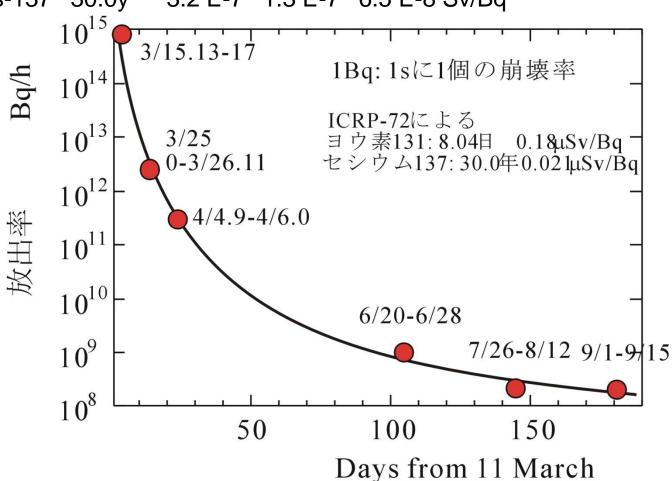






文科省資料による

ECRR 2010 Recommendations of the European Committee on Radiation Riskによる 換算 物質 半減期 0-1才 1-14才 大人 I-131 8.04d 5.5 E-7 2.2 E-7 1.1 E-7 Sv/Bq Cs-134 2.06y 1.0 E-7 4.0 E-8 2.0 E-8 Sv/Bq Cs-137 30.0y 3.2 E-7 1.3 E-7 6.5 E-8 Sv/Bq 10^{15} 3/15.13-17 1Bq:1sに1個の崩壊率 10^{14}



データは東京電力の資料「事故の収束に向けた道筋 2011.10.4掲示」による

放射線影響

10 Sv : 100%の人が死亡 (7 Sv~13Sv)

5 Sv : 50%の人が死亡 (4 Sv~7Sv)

3 Sv : 脱毛

1 Svv : 10%の人が嘔吐

O.5 Sv : IAEA: 緊急時作業者の限度(年間) O.25 Sv : 日本: 緊急時作業者の限度(年間)

O.1 Sv : これ以下の放射線で癌を発生する証明なし。一般的な目標値

O.O5 Sv : IAEA, WHOの食料品への指針

野菜 放射性セシウムなど 3,000Bq/kg (

O.O1 Sv : ブラジルの年間自然放射線量, 腹部CTスキャン

O.005 Sv : 日本の厚労省の暫定基準値(安全委員会策定を暫定値とする)

O.OO24 Sv: 世界の年間平均自然放射線量

O.002 Sv : 東京-NY往復10回

O.OO1 Sv: 野菜(ほうれんそう) は上記の1/5に 1年毎日食べる(厚労省)

野菜 放射性セシウムなど 500Bq/kg

飲料水 ヨウ素131 成人 当時の計算値 1270Bq/kg

から 300Bq/kg

(これはワカメ 1700Bq/kg,, ポテトチップス370Bq/kgより低い)

2011.10.6 文科省放射線審議会基本部会:住民の被爆量を国際放射線防護委員会(ICRP)の勧告にしたがって「年間1~20mSv」. 緊急時~平常時の間でできるだけ低い値を目標とする. 最終的には1mSv/yを目指す.

| | 課題 | 初回(4/17)時点 | ステップ1(3ヶ月程度) | | ステップ2(ステップ1終了後3~6ヶ月 ▼現時点(9/20) | 程度) | 中期的課題 (~3年程度) |
|------------|----------------------------|--|--|---------|---|---|---|
| I. | (1)原子炉 | 水 注 入 | による燃料冷却(注水冷却) 利用の検討/準備 窒素充填 ★ 作業環境改善★ | 安定的な冷却 | 循環注水冷却(継続) 窒素充填(継続) | 冷温停止状態 | 冷温停止状態の継続 構造材の腐食破損防止 _{※-郵前側} |
| 冷却 | (2)燃料プール | 淡水注入 | 注入操作の信頼性向上/遠隔操作 循環冷却システム(熱交換器の設置)金 保管/処理施設の設置☆ | な冷却に | 注入操作の遠隔操作 | 的な冷却滞 | 燃料の取り出し作業の開始 |
| | (3)滞留水 | 放射性レベルの 高い水の移動 放射性レベルの 低い水の保管 | 保管施設の設置/除染処理) | 保管場所の確保 | 除染 <u>少</u> 塩分処理(再利用)等 廃スラッジ等の保管/管理 [★] | 滞留水全体量を減少 | 本格水処理施設の設置 滞留水の処理継続 廃スラッジ等の保管/管理 廃スラッジ等の処理の研究 |
| 坦加 | (4)地下水 | ISTO NOT IN E | 地下水の汚染拡大防止 | 拡大防止 | 海洋汚染拡大防止 (保管/処理施設拡充計画にあわせてサブトレンボンブを復旧) / 遮水壁の設計・着手 | 少 (離線) (社 (社 (社 (社 (社 (社 (社 (社 (社 (社 (社 (社 (社 | 海洋汚染拡大防止 地下水の汚染拡大防止 遮水壁の構築 |
| 制 | (5)大気・土壌 | | 飛散防止剤の散布 瓦礫の撤去・管理 | 飛散抑制 | 飛散防止剤の散布(継続) 瓦礫の撤去 ■ 管理(継続) 原子炉建屋カバーの設置(1号機)☆ 瓦礫撤去(3,4号機原子炉建屋上部) 原子炉建屋コンテナの検討 格納容器ガス管理システム設置 | 飛散抑制 | 飛散防止剤の散布 瓦礫の撤去・管理 瓦礫の撤去/カハーの設置(3,4年機) 原子炉建屋コンテナ設置作業の開始 格納容器ガス管理システム設置 |
| 除染・モニタ | (6)測定・低減・公表 | | 発電所内外の放射線量のモニタリン | が拡 | 大・充実、公表 本格的除染の検討・開始 | 除染 | 環境モニタリングの継続 除染の継続 |
| IV. 対策等 | (7)津波•補強•他 | | 余震・津波対策の拡充、多様な放射 (4号機燃料プール)支持構造物の記 | | | 拡大防止 | 多様な遮へい対策の継続 各号機の補強工事 |
| V. 環 | (8)生活・職場環境 | | 作業 | 員の | 生活・職場環境の改善 | 充実の管理 | 作業員の生活・職場環境改善 |
| 環境改善 | (9)放射線管理·医療 (10)要員育成·配置 | | | | 放射線管理・医療体制の改善 要員の計画的育成・配置の実施 | 充実 管理の 管理の 検量 | 放射線管理・医療体制改善 |
| | 中期的課題への対応 | | | | 政府による安全確保の考え方 上記に基づく施設運営計画 | | 施設運営計画に基づく対応 |

東京電力の資料「事故の収束に向けた道筋 2011.10.4掲示」による

設計洪水水位 5.02m 2号機,4号機(定格運転中)の外部電源喪失,原子炉停止、1号機,2号機の電気室,海水ポンプ室,燃料建屋に浸水,崩壊熱除去機能,補機冷却機能,電気系など喪失

2. DECEMBER 1999 BLAYAIS FLOOD

« Le Blayais »
NPP partial flooding







INES level 2

Nuclear Island

Safety Eqpt

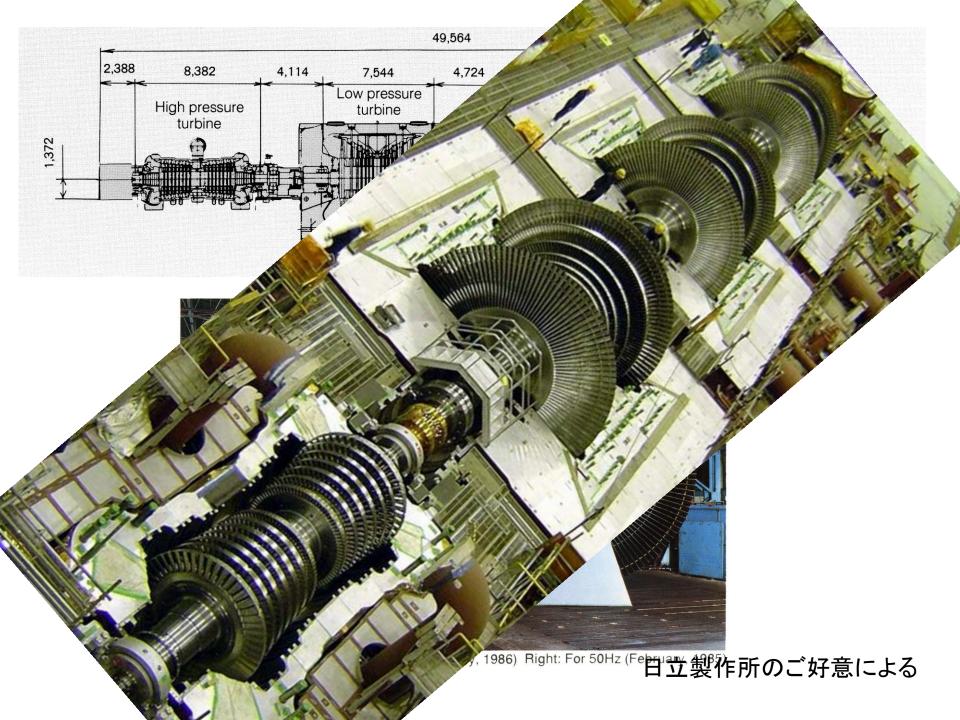
NRC - Regulatory Information Conference - 11 March 2010 - Page 4

High water level in the river Gi high tide + storm surge (+2m) and waves (2m) generated by 1 on the estuary (200 km/h)

- ⇒Waves came over the dyke a caused flooding on site and in and 2
- →On-site Emergency plan (36)

RIC 2010
External Flood and
Extreme Precipitation
Hazard Analysis for
Nuclear Plant Safety
Session

LESSONS LEARNED FROM
1999 BLAYAIS FLOOD:
OVERVIEW OF EDF FLOOD RISK
MANAGEMENT PLAN





【芯ずれが懸念されるタービン-発電機】



【引きちぎられた設備(ファン)】



【全冠水し損壊した事務本館1F】



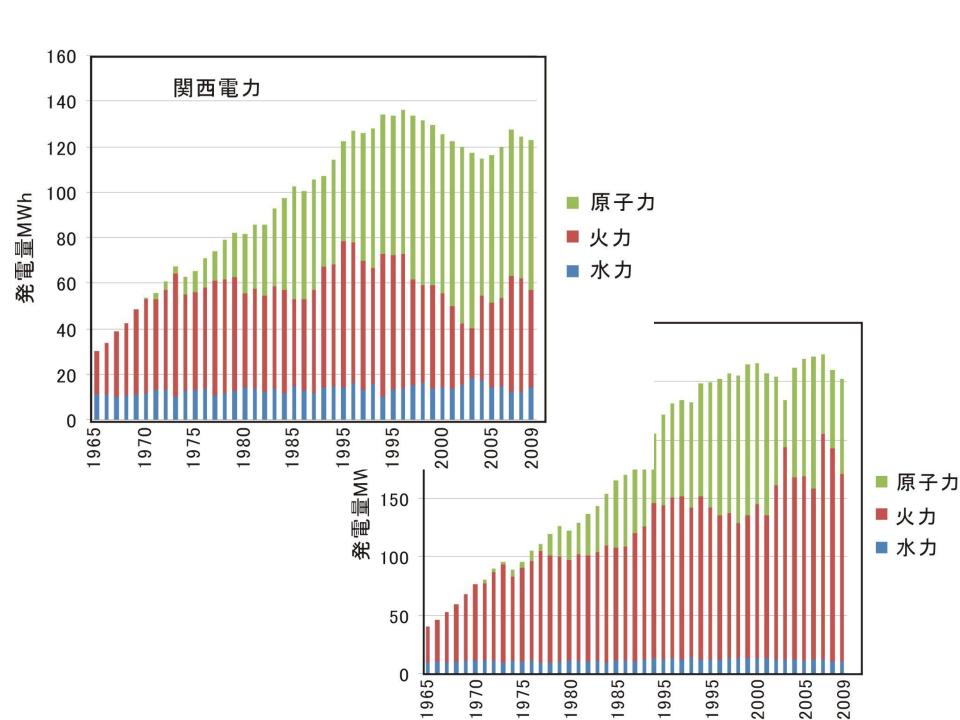
【土砂が流入した電源盤室】



【損壊した大型ファン(誘引通風機)】



【倒壊した揚炭機】



| | | | ★=緊急設置 | 置電源 |
|---------|-------------|-------|------------|------|
| | 八戸火力発電所(青 | 青森県八戸 | 市) | |
| | 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃料 |
| | 運転中 | 3号機 | 25万kW | 石油 |
| | ★ H24.7運開予定 | 5号機 | 27.4万kW | 石油 |
| Jan Pri | 仙台火力発電所(宮 | 加具宮城 | 郡七ヶ浜町) | |
| | 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃米 |
| | H24.3復旧見込み | 4号機 | 44.6万kW | LNC |
| hang m | 新仙台火力発電所 | (宮城県仙 | 台市) | |
| | 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃米 |
| | H23.12復旧見込み | 1号機 | 35万kW | 石油 |
| | H23.10末廃止予定 | 2号機 | 60万kW | LNO |
| 7 | H28.7運開予定 | 3号 | 98万kWの半量 | TNZ |
| | H29.7運開予定 | 系列 | 98万kWの半量 | LNG |
| | 1125.7 建用了足 | | | |
| | 1125.7座用了足 | | 火力発電所リプレース | 計画実施 |

| 相馬共同火力発電 新地発電所(福島県相馬郡新地町) | | | | | | |
|---------------------------|-----|----------------|----|--|--|--|
| 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃料 | | | |
| H24.1復旧見込み | 1号機 | 100万kW(半量当社受電) | 石炭 | | | |
| H23.12復旧見込み | 2号機 | 100万kW(半量当社受電) | 石炭 | | | |

| 原町火力発電所(| 福島県南相思 | 県南相馬市) | | |
|-------------------|--------|--------|----|--|
| 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃料 | |
| H25年夏までの 復旧見込み | 1号機 | 100万kW | 石炭 | |
| H25年夏までの 復旧見込み | 2号機 | 100万kW | 石炭 | |

| 常磐共同火力 勿来発電所 (福島県いわき市) | | | | | | | | |
|------------------------|-------------------|------|-----------------|----|--|--|--|--|
| | 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃料 | | | | |
| | H24年夏までの 復旧見込み | 6号機* | 17.5万kW(半量当社受電) | 石油 | | | | |
| | H23.12復旧見込み | 7号機 | 25万kW(半量当社受電) | 石炭 | | | | |
| | 運転中 | 8号機 | 60万kW(半量当社受電) | 石炭 | | | | |
| | 運転中 | 9号機 | 60万kW(半量当社受電) | 石炭 | | | | |

※ H22.1~長期計画停止中

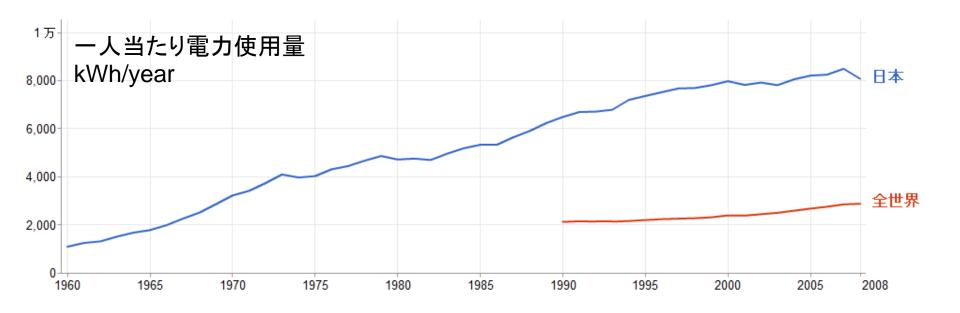
| | 能代火力発電所(秋田県能代市) | | | | | | |
|---|-----------------|-------|---------|----|--|--|--|
| | 運転状況 号機 出力 燃料 | | | | | | |
| | 運転中 | 1号機 | 60万kW | 石炭 | | | |
| | 運転中 | 2号機 | 60万kW | 石炭 | | | |
| | H23.12運開予定 | NAS電池 | 8万kWの半量 | | | | |
| • | H24.1運開予定 | NAS电池 | 8万kWの半量 | | | | |
| | _ | | _ | | | | |

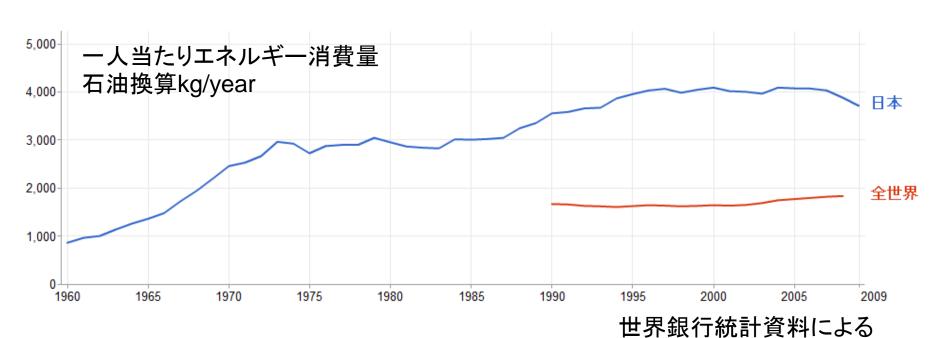
| | 秋田火力発電所(秋田県秋田市) | | | | | |
|---|-----------------|-----|---------|----|--|--|
| | 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃料 | | |
| | 運転中 | 2号機 | 35万kW | 石油 | | |
| | 運転中 | 3号機 | 35万kW | 石油 | | |
| | 運転中 | 4号機 | 60万kW | 石油 | | |
| × | H24.7運開予定 | 5号機 | 33.3万kW | 石油 | | |

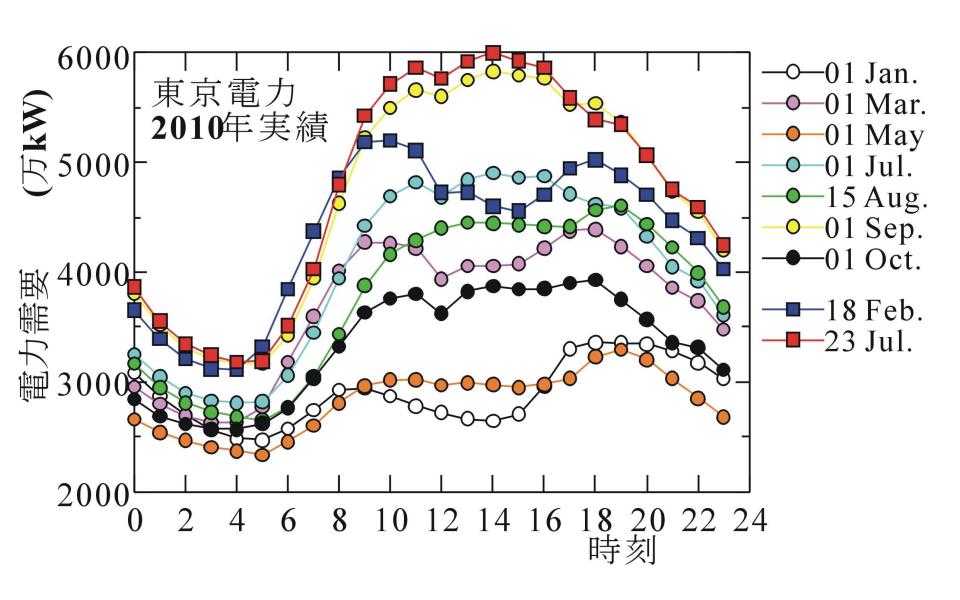
| 酒田共同火力 | 発電所(| 山形県酒田市) | |
|--------|------|---------------|----|
| 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃料 |
| 運転中 | 1号機 | 35万kW(全量当社受電) | 石炭 |
| 運転中 | 2号機 | 35万kW(全量当社受電) | 石炭 |

| 東新潟火力発電所(新潟県北浦原郡聖籠町) | | | | | | |
|----------------------|-------|---------|-----|--|--|--|
| 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃料 | | | |
| 運転中 | 1号機 | 60万kW | LNG | | | |
| 運転中 | 2号機 | 60万kW | LNG | | | |
| 運転中 | 3号系列 | 121万kW | LNG | | | |
| 運転中 | 4号系列 | 170万kW | LNG | | | |
| H24.7運開予定 | 5号機 | 33.9万kW | LNG | | | |
| 運転中 | 港1号機 | 35万kW | LNG | | | |
| 運転中 | 港2号機 | 35万kW | LNG | | | |
| 運転中 (8/26運開) | 港3号系列 | 5.38万kW | 石油 | | | |

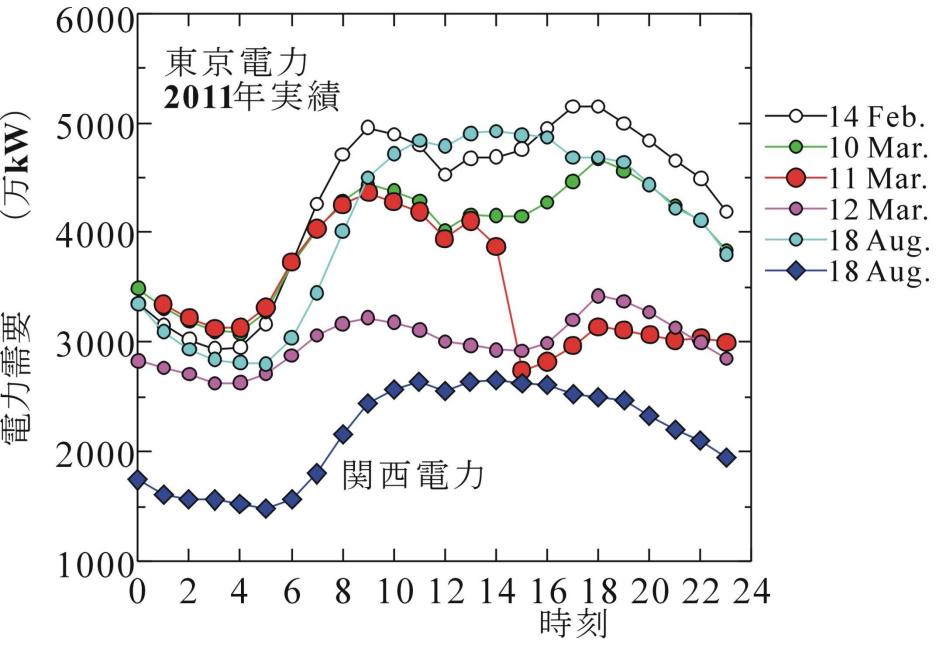
| 新潟火力発電所(| 新潟県新潟市 | í) | |
|-----------|--------|---------|------|
| 運転状況 | 号機 | 出力 | 燃料 |
| 運転中 | 4号機 | 25万kW | LNG |
| 運転中 | 5号系列 | 10.9万kW | LNG |
| H24.1運開予定 | 6号機 | 3.4万kW | 天然ガス |



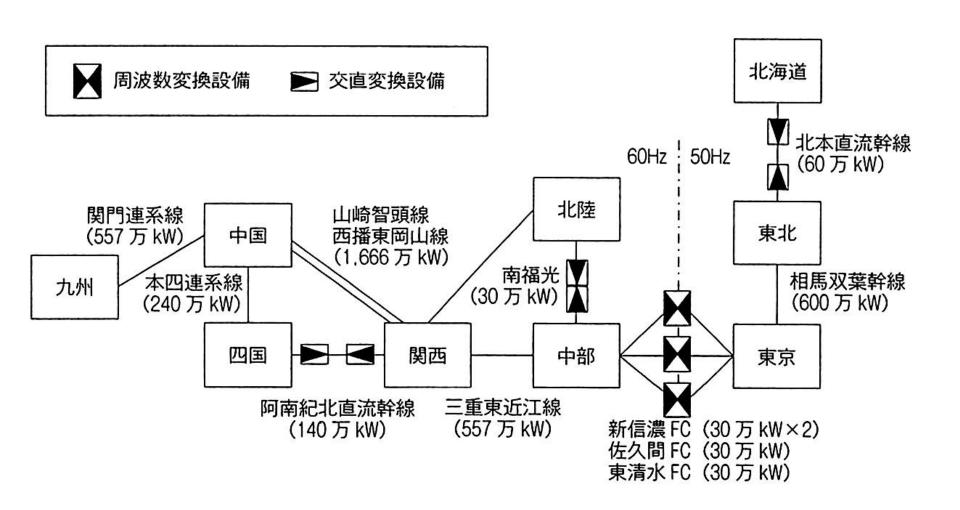




東電資料により作成

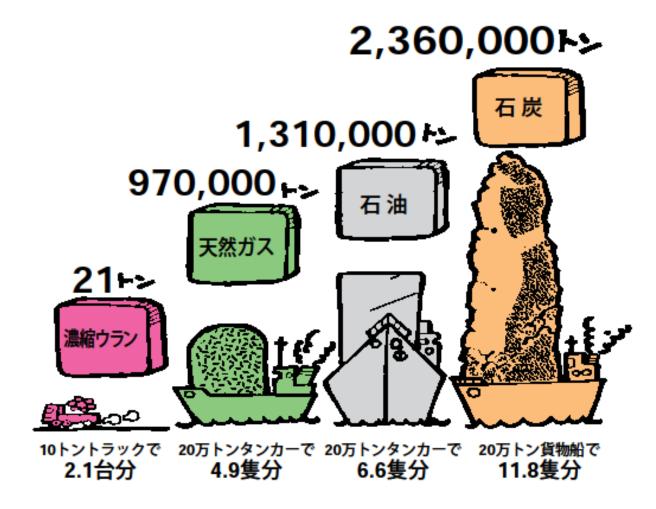


東電・関電資料により作成



電力不足は国内全体で支えられない。過去100年間で形成されてきたインフラをどうするのか?特に60Hz,50Hz

100万kWの発電所を1年間運転するために必要な燃料



出典:資源エネルギー庁「原子力2004」

くえすちょ~んたいむ

質問1.

皆さんお一人の出力はいくらでしょうか?10W?, 100W, 1kW?

質問2.

皆さんは一生の間に何トンの炭酸ガスを吐き出しますか?

質問3.

皆さんは一生の間に何トンの水を使いますか?

呼吸一回の換気量は300ml,酸素濃度21%->16%,5%だけ消費する。300×0.05=15mlの酸素を消費,呼吸は心拍数の大体1/4で15回とすると,15×15=225ml/min,1日,1年,一生では?

$$225 \times 10^{-6} [m^3 / \text{min}] \times 60 [\text{min}/h] \times 24 [h/day] = 0.324 [m^3 / day]$$

 $0.324 [m^3 / day] \times 365 [day / year] = 118.3 [m^3 / year]$

$$118.3[m^3 / year] \times 80[year] = 9464[m^3] \sim 10000[m^3]$$

$$1.36[kg/m^3] \times 10^4[m^3] = 1.36 \times 10^4[kg], CO_2 : 44[kg/kmol],$$

$$O_2:32[kg/kmol], CO_2$$
の質量 = $\frac{44}{32} \times 1.36 \times 10^4 [kg]$

$$= 1.87 \times 10^{4} [kg] = 18.7 \times 10^{3} [kg] = 18.7 [ton]$$

一人当たり生活用水の使用量は昭和50年で

2471/(人・日), 平成8年では 3231/(人・日). では1年では, 一生では?

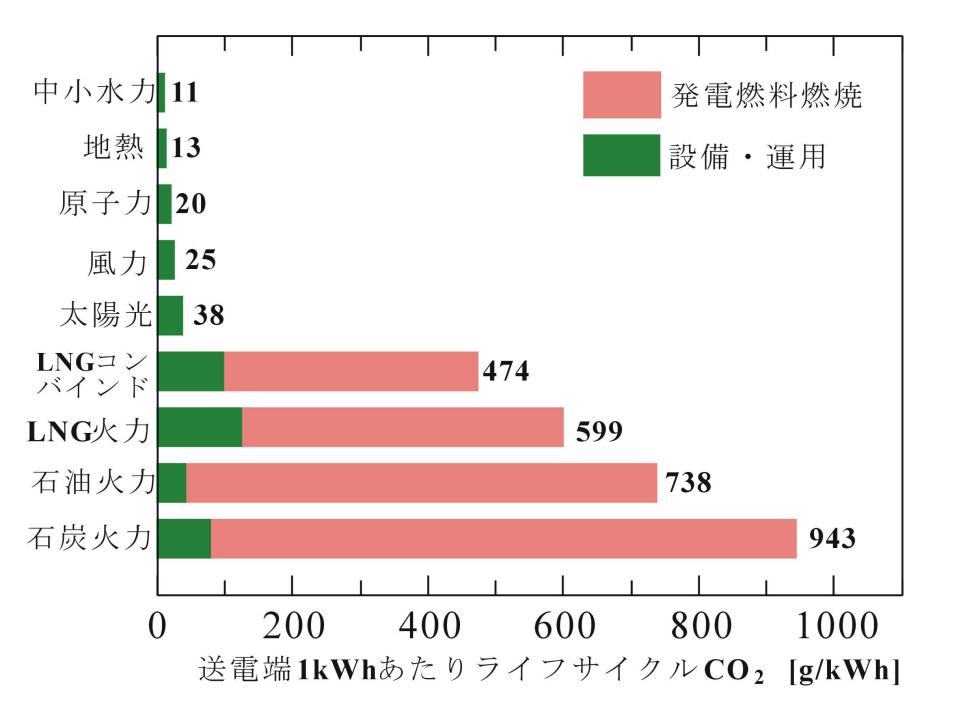
```
247 \times 10^{-3} [m^3 / day] \times 365 [day / year] = 90.2 [m^3 / year]
```

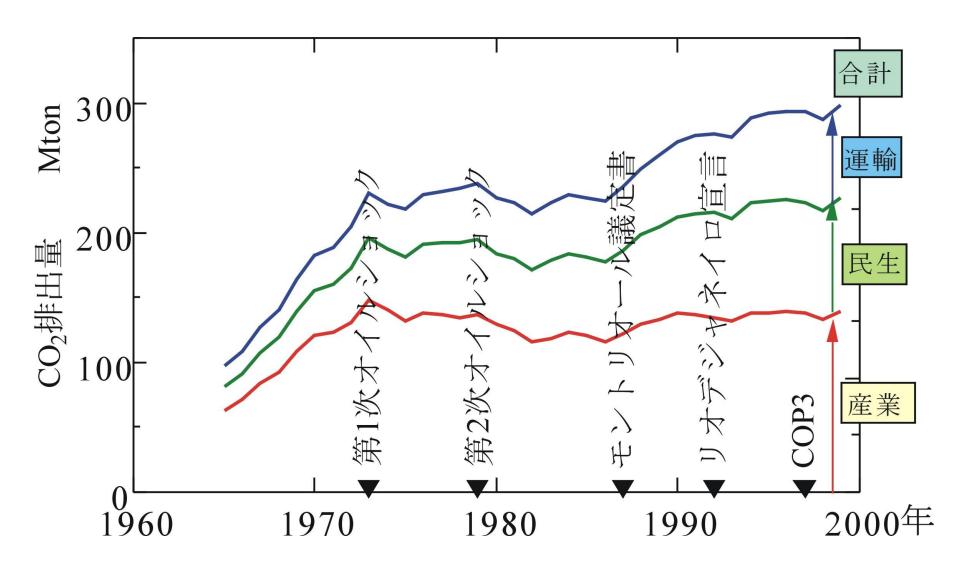
$$323 \times 10^{-3} [m^3 / day] \times 365 [day / year] = 117.9 [m^3 / year]$$

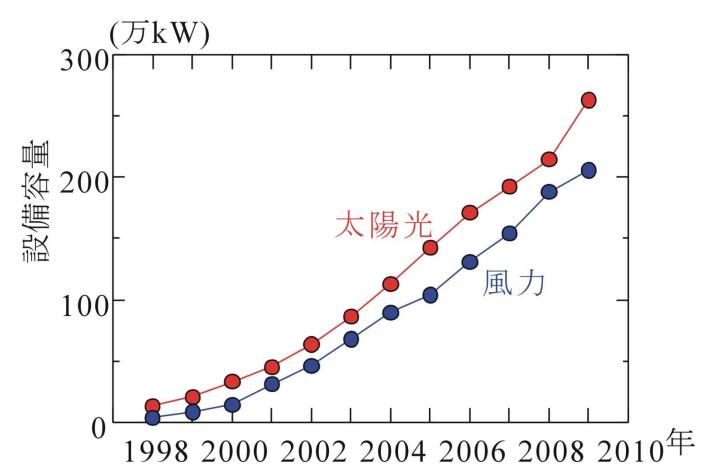
$$117.9[m^3 / year] \times 80[years] = 9432[m^3] \sim 10000[m^3]$$

~ 10000[ton]

酸素も水も一生の間に約1万立方メートル(酸素4トン弱,水1万トン)使用する。水は循環するが酸素はCO₂に転換され、約19トン排出することになる。







ドイツは脱原発のみが喧伝されているが、同時に石炭火力の増加によるCO2排出量の増加と電気料金の上昇を覚悟

自然エネルギー導入量の推移

太陽光: ドイツ 984.5万kW, スペイン 352.3万kW

風力:米国 3515.9万kW, 中国 2601万kW, ドイツ 2577.7万kW

数値は2009年末

- さらに、今後に向けて
- *タイタニックシンドロームの排除
- *安全確保のための実効ある検査・審査制度と組織の確立
- *安全研究センターの充実(安全委員会傘下に研究所を配置,実際に立脚した安全研究推進と危機管理対応人材育成)
- *省エネと自然エネルギーの推進は当然としても,
- 一億総懺悔からの脱却とエネルギー戦略の確立

開戦前に鉛筆なめなめ数字合わせで石油戦略を立てた

(開戦の正当化の道具として) 二の舞を避けよう!

- *何よりも危機管理体制(ガバナンス)の確立と訓練
- *技術屋は,武田康生氏の「われわれの設計した機械には,あんがいわれわれがわかっていないところが多いのである」 を胸に

10万~20万kWe (30万~60万kWt) の研究・訓練施設の提案

現実の原発と同じ構成の小型研究・訓練施設(1000億円程度?)を建設,非常時事象の検討,安全対策,緊急時対応などの研究・訓練,運転員・運転管理者ライセンスの発行と再教育に利用する

