

各連系線の運用容量 算出方法・結果

2026年3月2日
電力広域的運営推進機関

1. 直流連系設備	...	2
a 北海道本州間連系設備		
b 東京中部間連系設備		
c 関西四国間連系設備		
2. 東北東京間連系線	...	2 3
3. 中地域交流ループ	...	5 7
4. 関西中国間連系線	...	8 4
5. 中国四国間連系線	...	1 0 4
6. 中国九州間連系線	...	1 2 7
7. 60Hz連系系統の同期安定性	...	1 5 1

1. 直流連系設備

＜考え方＞

- 運用容量＝設備容量（熱容量等）とする。
- 北海道本州間連系設備：90万kW
 - ・ 北海道本州間連系設備：60万kW
 - ・ 新北海道本州間連系設備：30万kW
- 東京中部間連系設備：210万kW
 - ・ 新信濃1号FC：30万kW
 - ・ 新信濃2号FC：30万kW
 - ・ 佐久間FC：30万kW
 - ・ 東清水FC：30万kW
 - ・ 飛騨信濃1号FC：45万kW
 - ・ 飛騨信濃2号FC：45万kW
- 関西四国間連系設備：140万kW

＜検討断面＞

1断面（設備容量が運用容量となるため）

連系潮流限度

- 北海道エリアの交流系統の状況変化により発生する潮流制約については、系統条件を取り込み、自動的に潮流制限を実施
- 各限度値の最小値で、北本の潮流制限装置（リミッター）により連系潮流限度値を設定
- 運用で変化する系統状況について以下のパラメータにより組合せを作成
 - ・ 北海道エリア内A発電所の運転状態
 - ・ 連系回線の運用状態
 - ・ 両北本の運転状態
- 各組合せについて、想定される厳しい需給運用断面の系統解析を実施

検討項目	判定条件
熱容量等	流通設備に過負荷が生じないこと
電圧安定性	変換所の受電電圧安定性、交流系統電圧の過渡的電圧低下及び過電圧の面から、許容値内であること
同期安定性	変換所至近端の交流系統事故時において、発電機が安定に運転を継続できること
短絡容量	北本が安定に運転を継続できること
両北本安定運転	両北本ブロック・再起動、緊急起動が安定にできること

<参考> 北海道本州間連系設備の特記事項（２）

5

➤ 北海道本州間連系設備連系潮流限度値（北海道向）

系統 条件 潮流 方向	北海道 エリア内 A発電所 運転	新北本 運転	連系線潮流限度（万kW）							
			4回線	3回線		2回線			1回線	
			道南2 函館2	道南2 函館1	道南1 函館2	道南2 函館0	道南1 函館1	道南0 函館2	道南1 函館0	道南0 函館1
東北 → 北海道	2台	－	60	60	45	55	25	0	0	0
	1台	－	60	60	60	60	30	30	30	15
	0台	－	60	60	60	50 (調相停止30)	30	30	30	15

➤ 北海道本州間連系設備連系潮流限度値（東北向）

系統 条件 潮流 方向	北海道 エリア内 A発電所 運転	新北本 運転	連系線潮流限度（万kW）							
			4回線	3回線		2回線			1回線	
			道南2 函館2	道南2 函館1	道南1 函館2	道南2 函館0	道南1 函館1	道南0 函館2	道南1 函館0	道南0 函館1
北海道 → 東北	2台	運転	60 (大野線1回線50)	60 (大野線1回線40)	50 (大野線1回線45)	55 (大野線1回線30)	30	30	0	0
		停止			60 (大野線1回線45)	60 (大野線1回線30)	30	30		
	1台	運転	60	60 (大野線1回線50)	30	30	15	10	0	0
		停止			60 (大野線1回線55)	60 (大野線1回線30)	30	25		
	0台	運転	40 (調相停止30)	25 (調相停止20)	10 (調相停止20)	10 (調相停止0)	0	0	0	0
		停止	50 (調相停止30)	40 (調相停止20)	25 (調相停止20)	30 (調相停止0)				

注1：表中の「道南」は道南幹線の連系回線数、「函館」は函館幹線の連系回線数を示す。

注2：大野変電所連変1バンク停止時は3回線連系（道南1、函館2）、2バンク停止時は2回線連系（道南0、函館2）と同様の制約となる。

注3：大野線2回線停止時は道南幹線2回線停止および北海道エリア内A発電所の停止と同様の状態となり、函館幹線の連系回数に応じた制約となる。

注4：調相停止は、新北本AVR停止の状態をいう。

➤ 新北海道本州間連系設備連系潮流限度値（北海道向）

系統 条件 潮流 方向	北海道 エリア内 A発電所 運転	北本 運転	連系線潮流限度（万kW）																	北斗 分離
			4回線	3回線					2回線						1回線					
			道2 函2 連2	道2 函1 連2	道1 函2 連2	道2 函2 連1	道1 函2 連1	道2 函0 連2	道2 函1 連1	道1 函1 連2	道1 函1 連1	道0 函2 連2	道0 函2 連1	道2 函0 連1	道1 函0 連2	道1 函0 連1	道0 函1 連2	道0 函1 連1		
東北 → 北海道	2台	双極	30 (5)	20 (15)	20 (10)	30 (10)	15 (10)	30	20	5	0	0	30	0	30	0	30			
		単極	30	30	30	30	30											30		
		停止							30	30	30								30	30
	1台	双極	30 (5)	30 (20)	30	0	10 (20)	30	30	30	30	0	0	0	30	15	30			
		単極	30	30		30	30											30		
		停止										30							30	30
	0台	双極	30	30	30	0	10	30	30	0	0	0	0	0	30	15	30			
		単極																30	30	30
		停止				30	30			30										

注1：表中の「道」は道南幹線の連系回線数、「函」は函館幹線の連系回線数、「連」は大野変電所連変の運転台数を示す。

注2：表中のカッコ内は大野線1回線停止時にリミット値が変更となる値を示す。

注3：北斗分離は、北斗幹線2回線停止、大野連変2バンク停止、大野線2回線停止の何れかの条件成立時を示す。

＜参考＞ 北海道本州間連系設備の特記事項（２）

7

➤ 新北海道本州間連系設備連系潮流限度値（東北向）

系統 条件 潮流 方向	北海道 エリア内 A発電所 運転	北本 運転	連系線潮流限度（万kW）																北斗 分離
			4回線	3回線				2回線						1回線					
			道2 函2 連2	道2 函1 連2	道1 函2 連2	道2 函2 連1	道1 函2 連1	道2 函0 連2	道2 函1 連1	道1 函1 連2	道1 函1 連1	道0 函2 連2	道0 函2 連1	道2 函0 連1	道1 函0 連2	道1 函0 連1	道0 函1 連2	道0 函1 連1	
北海道 → 東北	2台	双極	30	30	30	0	0	30	0	30	5	10	30	0	30				
		単極				10	30		30										
		停止				30	30		30		30								
	1台	双極	30	30	30	30	30	30	30	30	15	30	0	30					
		単極									25								
		停止																	
	0台	双極	30	30	30	30	30	30	0	0	0	0	0	30					
		単極																	
		停止																	

注1：表中の「道」は道南幹線の連系回線数、「函」は函館幹線の連系回線数、「連」は大野変電所連変の運転台数を示す。

注2：北斗分離は、北斗幹線2回線停止、大野連変2バンク停止、大野線2回線停止の何れかの条件成立時を示す。

FCにおいては、以下のような系統運用上の制約がある。

➤ 系統運用上の制約条件の例

- 周辺設備の運用

FC送電ルートを送電設備は、送電線故障時にFCを抑制・停止させることを条件に1回線熱容量以上の潮流を運用限度としている。

- 電圧安定性

FC周辺の負荷母線の電圧安定性維持のため、FC（50Hz向）潮流が制約となる場合がある。

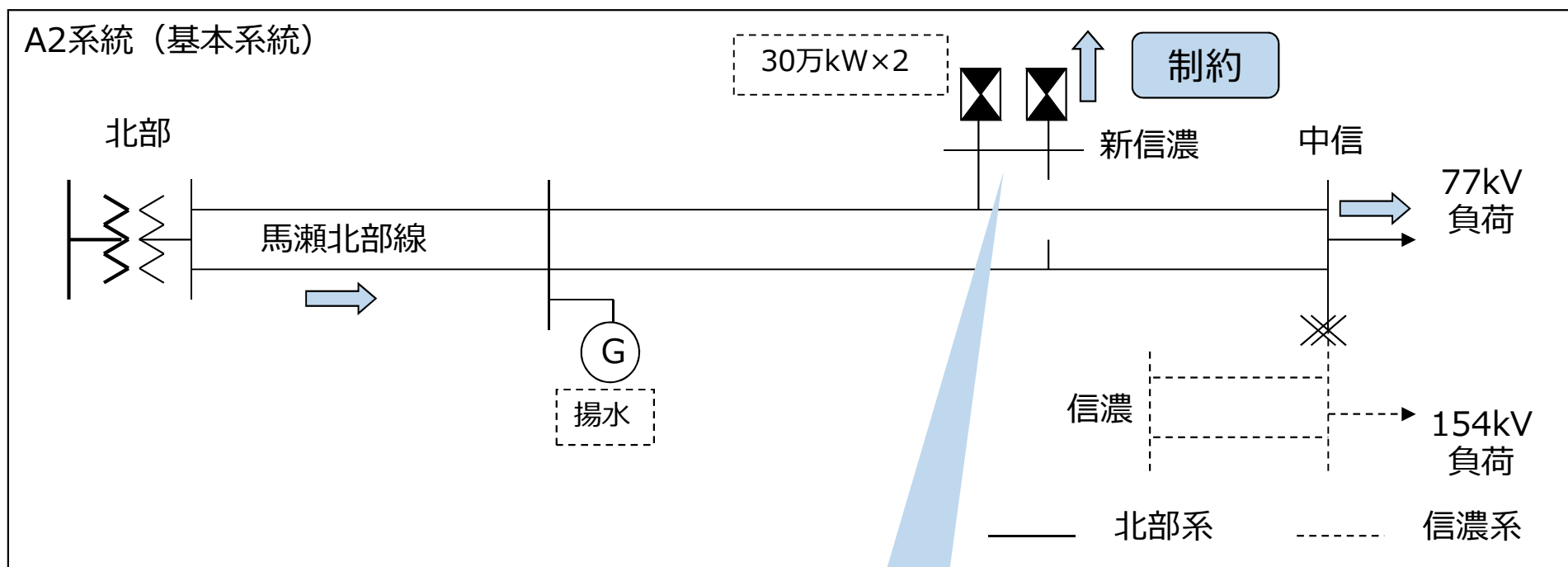
- 電圧変動

FCは、運転力率が約86%と悪いうえに、有効電力と無効電力の変化が急峻であるため、FC潮流の変化による関連系統の電圧変動が大きくなり制約となる場合がある。

- 高調波不安定現象

系統構成と調相設備の投入台数による高調波共振により、FCが安定に運転できなくなる現象で、FCの運転制約となる場合がある。

➤ 新信濃FC関連運用容量制約の例（平常時）

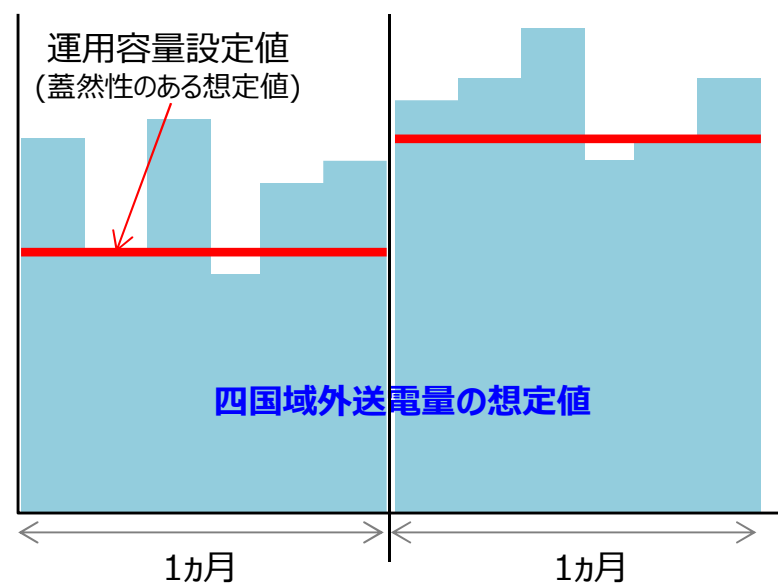


	FC制約（60Hz → 50Hz）
揚水なし	FC < 112万kW - 中信77kV負荷 [112万kW：中信変電所77kV母線の電圧安定性]
揚水あり	FC < 120万kW - 中信77kV負荷 - 揚水 [120万kW：馬瀬北部線熱容量]

関西向き運用容量の算出について

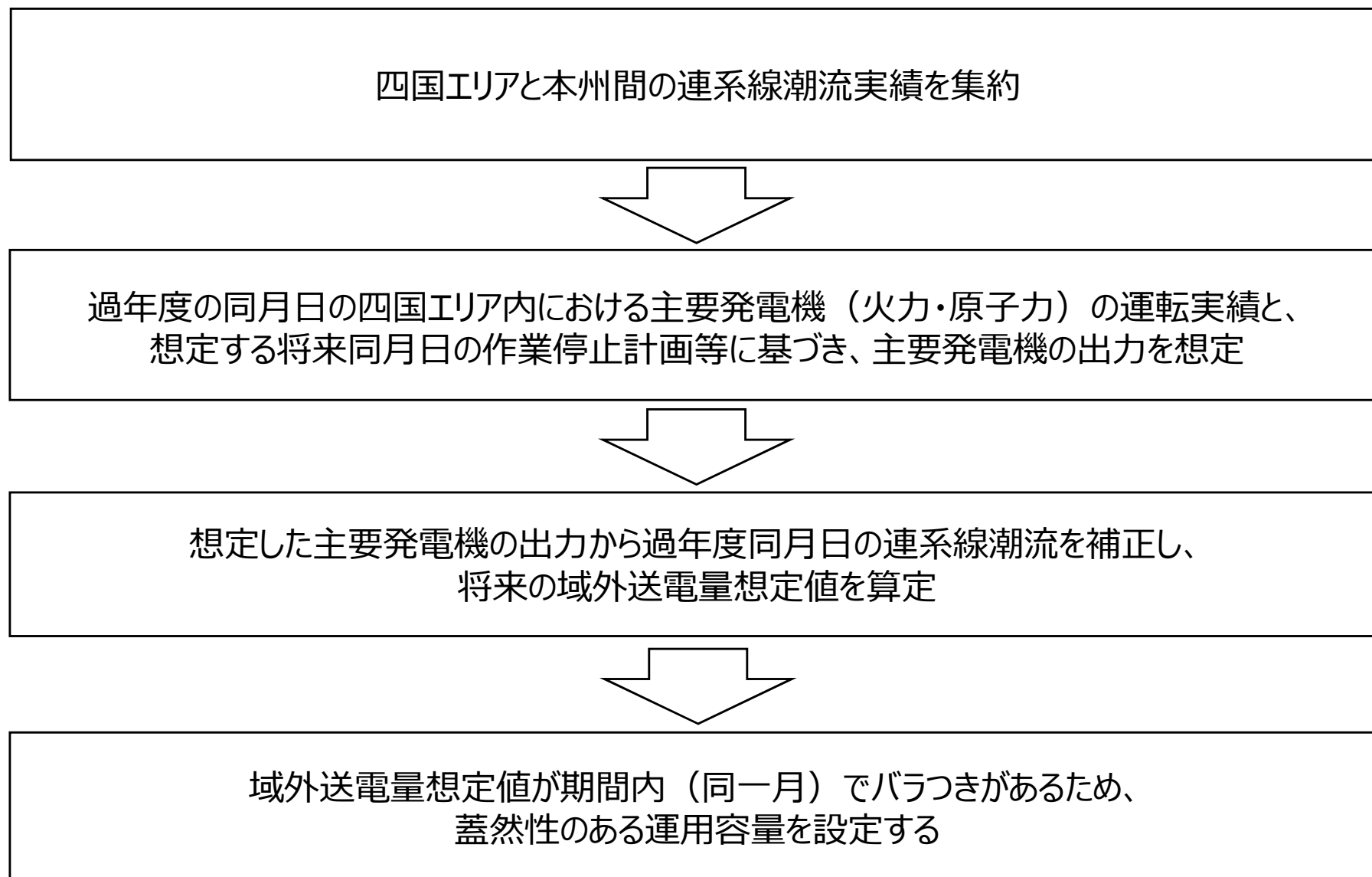
- 四国と本州間を結ぶ連系線・連系設備の過年度同月日の潮流実績に対し、当該日の四国エリア内における主要な発電機の運転実績及び、想定日の運転計画に基づく発電想定出力を用いて補正し、四国域外送電量の想定値を算定。
- 期間内（同一月）における想定値にバラつきが生じ、最低値を運用容量として設定した場合に連系設備の利用率が限定的になるおそれがあることから、蓋然性のある範囲内で運用容量を設定する。

（運用容量設定方式のイメージ）



※運用容量は1ヵ月単位で設定するが、ベース電源の作業停止計画の開始・終了により運用容量を変更することもある
(設備面から変更可否を判断)

検討フロー[詳細断面検討フロー]（年間検討）



具体的検討フロー（年間検討）

<想定断面において作業停止なし（稼働）>

変化テーブル	主要発電機の補正量	
	過年度[稼働]	過年度[停止]
A 発電機	補正なし	+ 定格出力※
B 発電機	同上	+ 最低出力※
C 発電機	同上	同上
D 発電機	同上	同上
E 発電機	同上	補正なし※
F 発電機	同上	同上
・	・	・
・	・	・
・	・	・
・	・	・
・	・	・

<想定断面において作業停止あり（停止）>

変化テーブル	想定する主要発電機の補正量	
	過年度[稼働]	過年度[停止]
A 発電機	▲実績値	補正なし
B 発電機	同上	同上
C 発電機	同上	同上
D 発電機	同上	同上
E 発電機	同上	同上
F 発電機	同上	同上
・	・	・
・	・	・
・	・	・
・	・	・
・	・	・

※発電機の燃種や運用等を考慮し、蓋然性の高い運転パターンを個別設定

四国向き運用容量の算出について

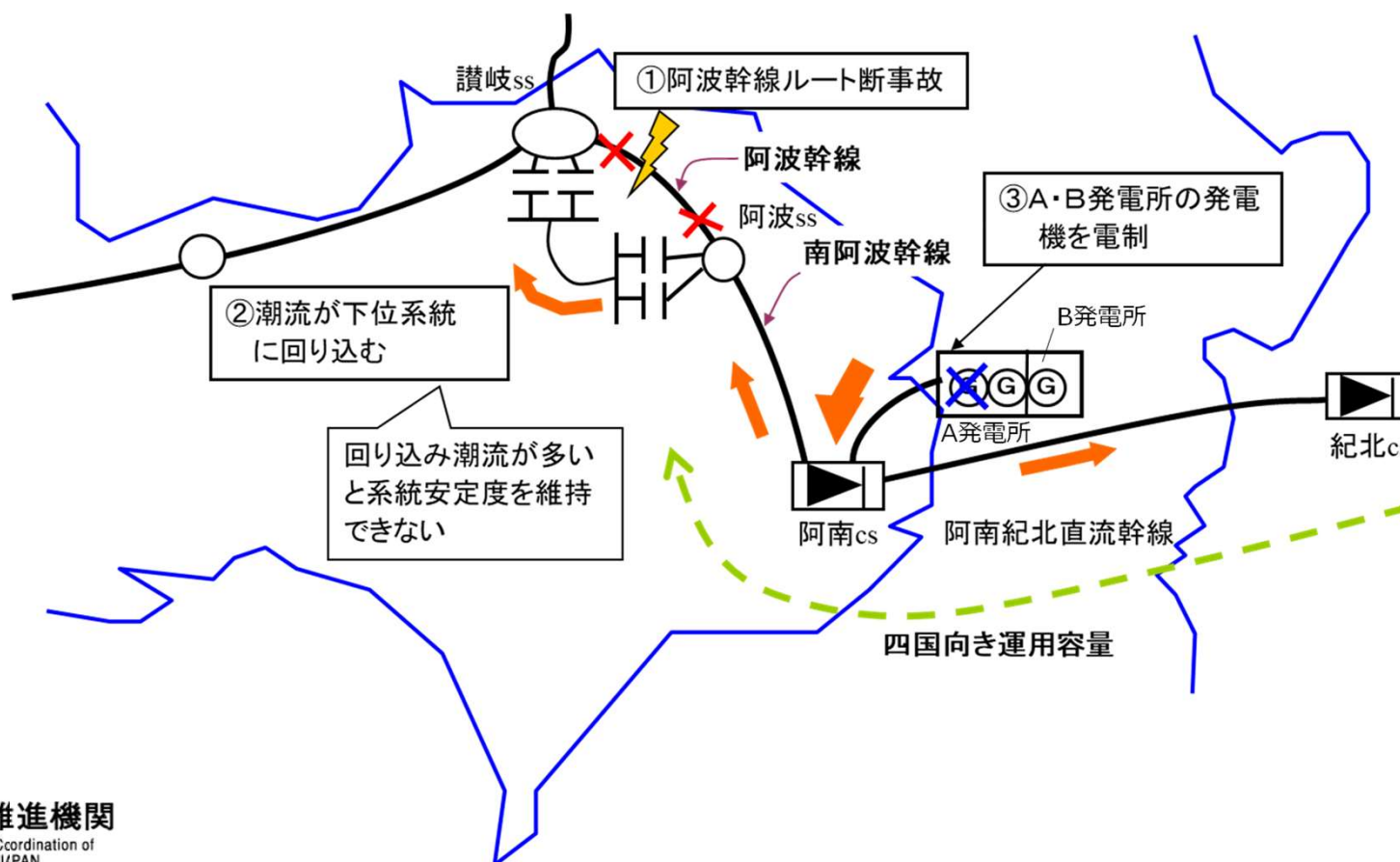
- 関西四国間連系設備の四国向き運用容量は、阿波幹線ルート断事故時の同期安定性により定まる南阿波幹線の運用容量等による制約も考慮する必要があるため、以下により求まる運用容量のうち、小さい方が採用される（詳細は2021年度第4回運用容量検討会資料1参照）。

運用容量①

= 南阿波幹線運用容量（阿波向）－ 四国エリア内A・B発電所出力

運用容量②

= 関西四国間連系設備の設備容量またはA・B発電所複数台停止時の値



2. 運用容量算出結果_北海道本州間（1）

14

2026年度 運用容量（北海道向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
北海道本州間 連系設備	平日	昼間	90(①)	90(①) 【30(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①) 【30(①)】	90(①) 【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】
		夜間	90(①)	90(①) 【60(①)】	90(①) 【30(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①) 【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】
	休日	昼間	90(①)	90(①) 【60(①)】	90(①) 【30(①)】	【60(①)】	90(①) 【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】
		夜間	90(①)	90(①) 【60(①)】	90(①) 【60(①)】	【60(①)】	90(①) 【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】

2026年度 運用容量（東北向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
北海道本州間 連系設備	平日	昼間	70(③)	70(③) 【30(①)】	70(③) 【25(①)】	70(③) 【25(①)】	70(③) 【50(①)】	【50(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】
		夜間	70(③)	70(③) 【40(③)】	70(③) 【25(①)】	70(③) 【25(①)】	70(③) 【50(①)】	【50(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】
	休日	昼間	70(③)	70(③) 【40(③)】	70(③) 【30(①)】	【50(①)】	70(③) 【50(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】
		夜間	70(③)	70(③) 【40(③)】	70(③) 【40(③)】	【50(①)】	70(③) 【50(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

2. 運用容量算出結果_北海道本州間（2）

15

2027年度 運用容量（北海道向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月	
北海道本州間 連系設備	平日	昼間	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【30(①)】	【30(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【30(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①)	90(①)	90(①) 【60(①)】	
		夜間	【60(①)】	【60(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①)	90(①) 【60(①)】	【60(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①)	90(①)	90(①)	90(①)	90(①)	
	休日	昼間	【60(①)】	【60(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①) 【30(①)】	90(①) 【30(①)】	【60(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①)	90(①)	90(①)	90(①)
		夜間	【60(①)】	【60(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①)	90(①) 【60(①)】	90(①) 【30(①)】	90(①) 【60(①)】	90(①)	90(①)	90(①)	90(①)	90(①)	90(①)

2027年度 運用容量（東北向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月	
北海道本州間 連系設備	平日	昼間	【60(①)】	【60(①)】	【60(①)】	【25(①)】	【25(①)】	【40(③)】	【60(①)】	【30(①)】	70(③) 【60(①)】	70(③)	70(③)	70(③) 【60(①)】	
		夜間	【60(①)】	【60(①)】	【40(③)】	70(③) 【40(③)】	【40(③)】	【40(③)】	70(③) 【60(①)】	70(③)	70(③)	70(③)	70(③)	70(③)	
	休日	昼間	【60(①)】	【60(①)】	【40(③)】	70(③) 【25(①)】	【40(③)】	【30(①)】	70(③) 【30(①)】	【30(①)】	70(③) 【60(①)】	70(③)	70(③)	70(③)	70(③)
		夜間	【60(①)】	【60(①)】	【40(③)】	70(③) 【40(③)】	【40(③)】	【30(①)】	70(③) 【60(①)】	70(③)	70(③)	70(③)	70(③)	70(③)	70(③)

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

2. 運用容量算出結果_北海道本州間（3）

16

長期（2028年度～2035年度）運用容量

【万kW】

連系線名称	潮流向	2028年度	2029年度	2030年度	2031年度	2032年度	2033年度	2034年度	2035年度
北海道本州間 連系設備	北海道向	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)
	東北向	100(③)	100(③)	100(③)	100(③)	100(③)	100(③)	100(③)	100(③)

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。
2027年度に北海道本州間連系設備30万kWの増強を予定。

3. 運用容量算出結果_東京中部間（1）

17

2026年度 運用容量（東京向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東京中部間 連系設備 (新信濃、佐久間、東清水、飛騨信濃周波数変換設備)	平日	昼間	【90(①)】	【150(①)】	【120(③)】	【180(①)】	【180(①)】	【120(①)】	【84(①)】	【86(①)】	【120(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【139(①)】
		夜間	【90(①)】	【150(①)】	【120(③)】	【180(①)】	【180(①)】	【120(①)】	【84(①)】	【86(①)】	【120(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】
	休日	昼間	【120(③)】	【120(③)】	【120(③)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】	【131(①)】	【86(①)】	【120(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】
		夜間	【120(③)】	【120(③)】	【120(③)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】	【131(①)】	【86(①)】	【120(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】

2026年度 運用容量（中部向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東京中部間 連系設備 (新信濃、佐久間、東清水、飛騨信濃周波数変換設備)	平日	昼間	【90(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】	【90(①)】	【90(①)】	【142(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【142(①)】
		夜間	【90(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】	【90(①)】	【90(①)】	【142(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】
	休日	昼間	【135(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】	【135(①)】	【90(①)】	【142(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】
		夜間	【135(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】	【135(①)】	【90(①)】	【142(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】

() 内の数字は、運用容量決定要因 (①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持) を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

3. 運用容量算出結果_東京中部間（2）

18

2027年度 運用容量（東京向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東京中部間 連系設備 (新信濃、佐久間、東清水、飛騨信濃周波数変換設備)	平日	昼間	【120(③)】	【120(③)】	【150(①)】	【172(①)】	【180(①)】	【146(①)】	【101(①)】	【120(①)】	【120(①)】	【150(①)】	【150(①)】	【135(①)】
		夜間	【120(③)】	【120(③)】	【150(①)】	【172(①)】	【180(①)】	【176(①)】	【86(①)】	【150(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【135(①)】
	休日	昼間	【120(③)】	【120(③)】	【82(①)】	【172(①)】	【180(①)】	【176(①)】	【86(①)】	【150(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【135(①)】
		夜間	【120(③)】	【120(③)】	【82(①)】	【172(①)】	【180(①)】	【176(①)】	【131(①)】	【150(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【135(①)】

2027年度 運用容量（中部向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東京中部間 連系設備 (新信濃、佐久間、東清水、飛騨信濃周波数変換設備)	平日	昼間	【150(①)】	【142(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【150(①)】	【105(①)】	【120(①)】	【120(①)】	【150(①)】	【150(①)】	【135(①)】
		夜間	【180(①)】	【142(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【90(①)】	【150(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【135(①)】
	休日	昼間	【180(①)】	【142(①)】	【90(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【90(①)】	【150(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【135(①)】
		夜間	【180(①)】	【142(①)】	【90(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【135(①)】	【150(①)】	【150(①)】	【180(①)】	【180(①)】	【135(①)】

() 内の数字は、運用容量決定要因 (①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持) を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

3. 運用容量算出結果_東京中部間（3）

19

長期（2028年度～2035年度）運用容量

【万kW】

連系線名称	潮流向	2028年度	2029年度	2030年度	2031年度	2032年度	2033年度	2034年度	2035年度
東京中部間 連系設備	東京向	270(①)	300(①)	300(①)	300(①)	300(①)	300(①)	300(①)	300(①)
	中部向	270(①)	300(①)	300(①)	300(①)	300(①)	300(①)	300(①)	300(①)

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。
2028年度までに東京中部間連系設備90万kWの増強工事を順次完了予定。

4. 運用容量算出結果_関西四国間（1）

20

2026年度 運用容量（関西向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
関西四国間 連系設備	平日	昼間	69(①)	70(①)	39(①)	77(①)	61(①)	69(①)	38(①)	29(①)	37(①)	41(①)	14(①)	14(①)
		夜間	69(①)	70(①)	39(①)	77(①)	61(①)	69(①)	38(①)	29(①)	37(①)	41(①)	14(①)	14(①)
	休日	昼間	69(①)	70(①)	39(①)	77(①)	61(①)	69(①)	38(①)	29(①)	37(①)	41(①)	14(①)	14(①)
		夜間	69(①)	70(①)	39(①)	77(①)	61(①)	69(①)	38(①)	29(①)	37(①)	41(①)	14(①)	14(①)

2026年度 運用容量（四国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
関西四国間 連系設備	平日	昼間	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)
		夜間	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)
	休日	昼間	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)
		夜間	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)

() 内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。
2021年度 第4回運用容量検討会資料1に基づき地内制約を反映

4. 運用容量算出結果_関西四国間（2）

21

2027年度 運用容量（関西向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
関西四国間 連系設備	平日	昼間	14(①)	14(①)	18(①)	82(①)	90(①)	87(①)	63(①)	78(①)	38(①)	21(①)	74(①) 69(①) 【14(①)】
		夜間	14(①)	14(①)	18(①)	82(①)	90(①)	87(①)	63(①)	78(①)	38(①)	21(①)	74(①) 69(①) 【14(①)】
	休日	昼間	14(①)	14(①)	18(①)	82(①)	90(①)	87(①)	63(①)	78(①)	38(①)	21(①)	74(①) 75(①) 【14(①)】
		夜間	14(①)	14(①)	18(①)	82(①)	90(①)	87(①)	63(①)	78(①)	38(①)	21(①)	74(①) 75(①) 【14(①)】

2027年度 運用容量（四国向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
関西四国間 連系設備	平日	昼間	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②) 0(②) 【0(②)】
		夜間	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②) 0(②) 【0(②)】
	休日	昼間	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②) 0(②) 【0(②)】
		夜間	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②) 0(②) 【0(②)】

() 内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。
2021年度 第4回運用容量検討会資料 1 に基づき地内制約を反映

4. 運用容量算出結果_関西四国間（3）

22

長期（2028年度～2035年度）運用容量

【万kW】

連系線名称	潮流向	2028年度	2029年度	2030年度	2031年度	2032年度	2033年度	2034年度	2035年度
関西四国間 連系設備	関西向	140(①)	140(①)	140(①)	140(①)	140(①)	140(①)	140(①)	140(①)
	四国向	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)	0(②)

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

2021年度 第4回運用容量検討会資料1に基づき地内制約を反映

2028年度以降は、運用容量算出のベースとなる発電機の作業停止計画等（連系線潮流補正に使用）がないため、関西向は設備容量としている。

2. 東北東京間連系線

- 各限度値のうち最小の値を「運用容量」とする
 - ・ 熱容量限度値
 - ・ 同期安定性限度値
 - ・ 電圧安定性限度値
 - ・ 周波数維持限度値
- ただし、各限度値の全てを算出するのではなく、他の限度値が制約とならないことを確認する。
- 発電機の並解列・流通設備停止などの条件の変化により運用容量が変化するため、最新のデータを用いて算出する。
- 設備増強予定がある場合は、増強を織込んで検討する。

【運用容量検討方法】

運用容量は、以下の限度値を詳細に検討する。

- 順方向（東北→東京向き）
 - ・ 熱容量限度値
 - ・ 同期安定性限度値（電圧安定性限度値は他の限度値の制約とならないことを確認する）
- 逆方向（東京→東北向き）
 - ・ 熱容量限度値（同期安定性限度値、電圧安定性限度値は熱容量限度値の制約とならないことを確認する）

- 2027年11月以降、東北東京間第二連系線(500kV丸森いわき幹線)の運開により、同期安定性限度値が大幅に向上する。

【運用容量検討方法（第二連系線運開以降）】

運用容量は、以下の限度値を詳細に検討する。

- 順方向（東北→東京向き）
 - ・ 熱容量限度値
(同期安定性限度値、電圧安定性限度値は他の限度値の制約とならないことを確認する)
- 逆方向（東京→東北向き）
 - ・ 熱容量限度値
(同期安定性限度値、電圧安定性限度値は熱容量限度値の制約とならないことを確認する)

- 東北東京間連系線増強工事期間中（2026年5月～2027年11月）の暫定的な運用容量算出方法については、2024年度 第4回運用容量検討会にて公表済
[資料1-4 相馬双葉幹線接続変更および常磐幹線丸森開閉所引込み期間中の運用容量について](#)

2. 熱容量限度値の考え方と判定基準（1）

<考え方>

- いわき幹線N-1故障時における残りの設備が設備容量値以内となること
- 川内線N-2故障時におけるいわき幹線および新福島バンクの潮流が設備容量値以内となること
- 相馬双葉幹線N-2故障時におけるいわき幹線および新福島バンクの潮流が設備容量値以内となること
- これらの制約に至った時の東北東京間連系線潮流が熱容量限度値となる

$$\text{東北東京間連系線潮流} = \text{相馬双葉幹線潮流} + \text{いわき幹線潮流}$$

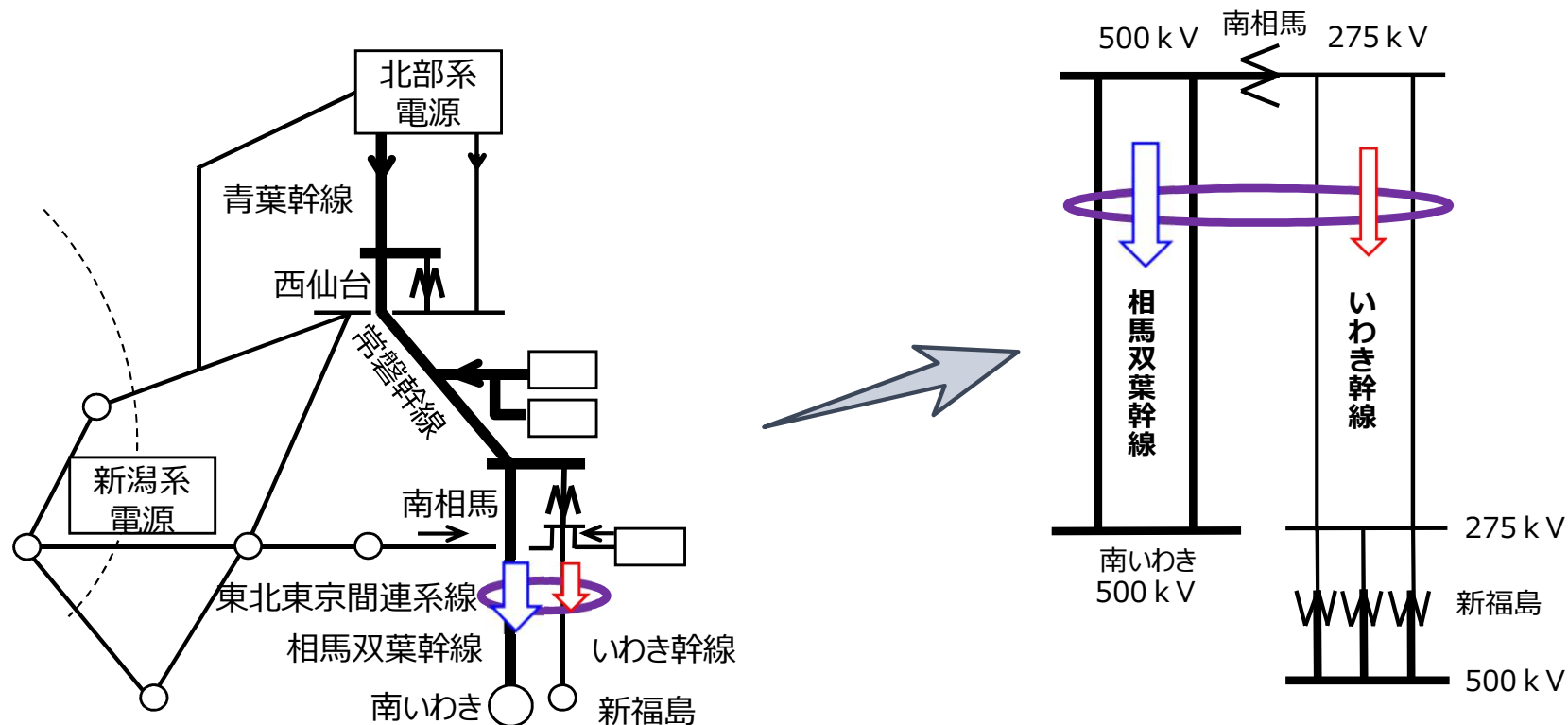
(⇒熱容量限度値) (設備容量値)

- 相馬双葉幹線N-2故障時は電源制限を織り込む

$$\text{東北東京間連系線潮流} = 275\text{kVいわき幹線潮流}^{1)} + \text{電源制限対象分}$$

また、電制後の周波数低下に伴う発電機出力増（GOV制御）・負荷減少（周波数特性）の影響を考慮する。

1) いわき幹線および新福島バンクが設備容量値以内となる潮流値とする。



2. 熱容量限度値の考え方と判定基準（2）

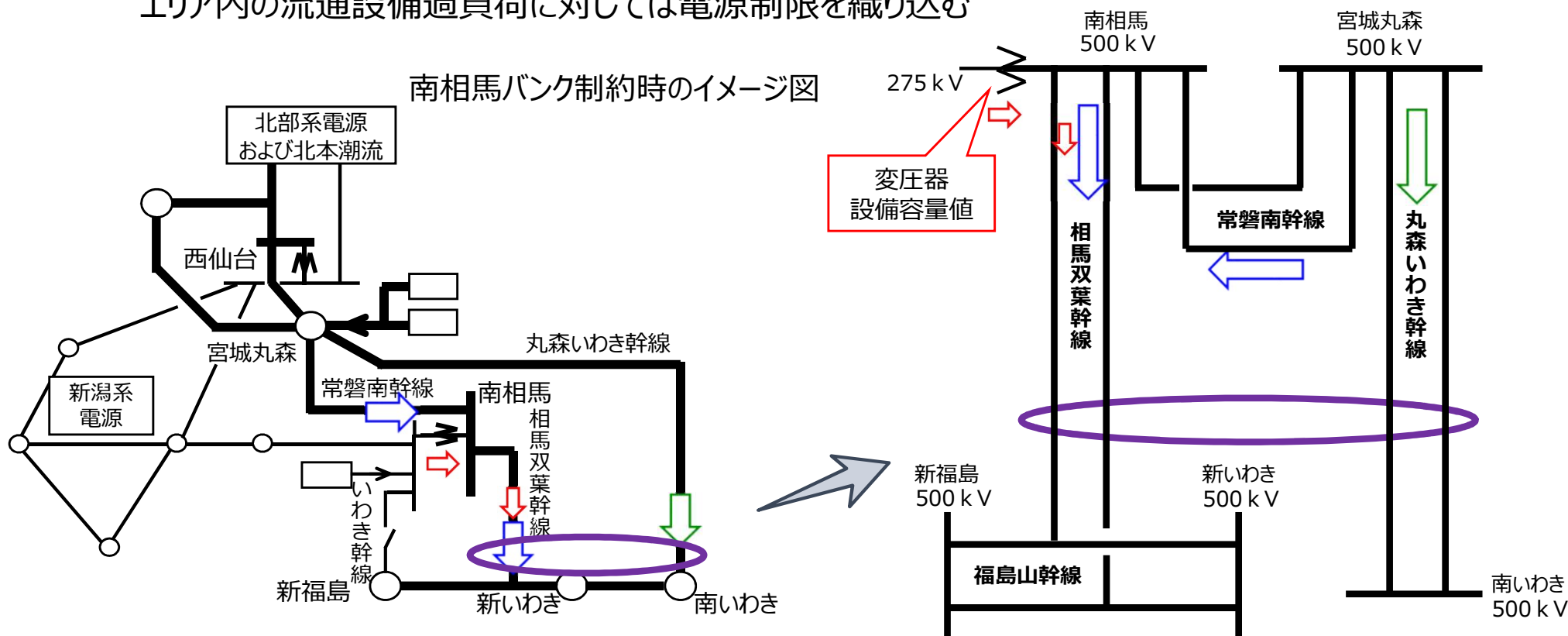
＜考え方（第二連系線運開以降）＞（順方向）

- 平常時の南相馬バンク潮流および西仙台バンク潮流が許容値以内となること。
 - ・南相馬バンク潮流または西仙台バンク潮流が許容値となった時の東北東京間連系線潮流が熱容量限度値となる

$$\text{東北東京間連系線潮流} = \text{丸森いわき幹線潮流} + \text{相馬双葉幹線潮流}$$

（⇒熱容量限度値）

- ・南相馬 1 バンクおよび西仙台 1 バンク故障時の南相馬バンクの過負荷に対しては電源制限を織り込む
- 東北東京間連系線N-1故障時の南相馬バンクの過負荷、および東北東京間連系線N-2故障時の東北エリア内の流通設備過負荷に対しては電源制限を織り込む



2. 熱容量限度値の考え方と判定基準（3）

＜考え方（第二連系線運開以降）＞（逆方向）

- 相馬双葉幹線 1 回線の熱容量とする

	容 量	備 考
相馬双葉幹線	630万kW／1回線(冬季：667万kW／1回線) ($P=\sqrt{3} * (500 * 10^3) * 7,667 * 0.95$)	SBTACSR/UGS 740mm ² ×4導体×2回線 7,667A(4導体分) (冬季：8,109A)
直列機器	658万kW／1回線 ($P=\sqrt{3} * (500 * 10^3) * 8,000 * 0.95$)	断路器・遮断器・計器用変流器：8,000A

＜検討条件＞ 熱容量（両方向）

① 解析ツール

- 潮流計算：電中研L法（NTR潮流計算プログラム、VQCシミュレーションプログラム）

② 検討断面

- 長期：夏期ピーク断面
- 年間：月別、昼・夜間帯別

③ 系統模擬

- 東北、東京系統の500kV・275kV・154kV電力系統 ～ 66kV母線を模擬

④ 想定電源

- 供給計画を基本に実運用を考慮して稼働電源を想定
- 新電力電源：発電計画を使用
- 太陽光・風力：想定需要にて考慮

⑤ 想定需要

- 供給計画及び実績に基づき想定
 - ・ 月別昼間帯：最大3日平均電力
 - ・ 月別夜間帯：実績から想定

⑥ 東北東京間連系線潮流

- 連系線潮流順方向（南流）増加→東北発電増加、東京発電減少
- 連系線潮流順方向（南流）減少→東北発電減少、東京発電増加
- 発電機の調整手順
 - ・ 長期：供給計画の供給力をベースに調整（不確定要素が多いため、供給計画を基本に想定しうる範囲で過酷になるよう調整）
 - ・ 年間：実態に準じ、基本的に単価の安いものから東北発電増加、単価の高いものから東京発電減少（例：順方向増加の場合）

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

- いわき幹線・川内線 電源制限、負荷制限：なし
- 相馬双葉幹線 電源制限：あり（順方向のみ）、負荷制限：なし※
※ただし、系統状況によっては負荷側UFRが動作し、負荷遮断に至る可能性がある。

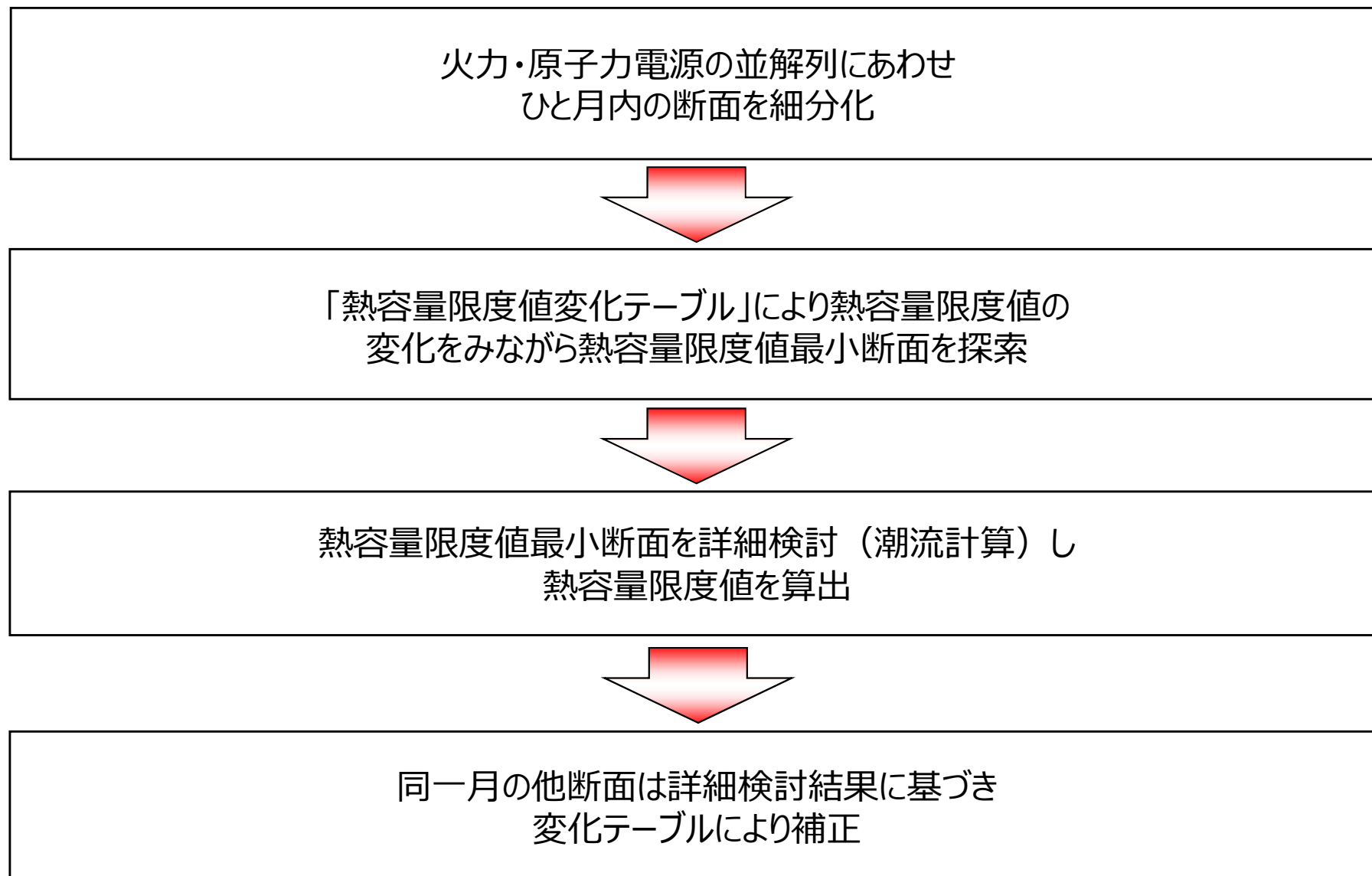
相馬双葉幹線 2 回線故障によりいわき幹線または新福島バンクに過負荷が発生し、設備の熱容量限度を上回ると想定される場合には、電源制限を行う。

⑧ 想定故障

- いわき幹線 1 回線停止
- 川内線 2 回線停止
- 相馬双葉幹線 2 回線停止

2. 熱容量限度値の考え方と判定基準（6）

⑨ 検討フロー[詳細断面検討フロー]（年間検討）



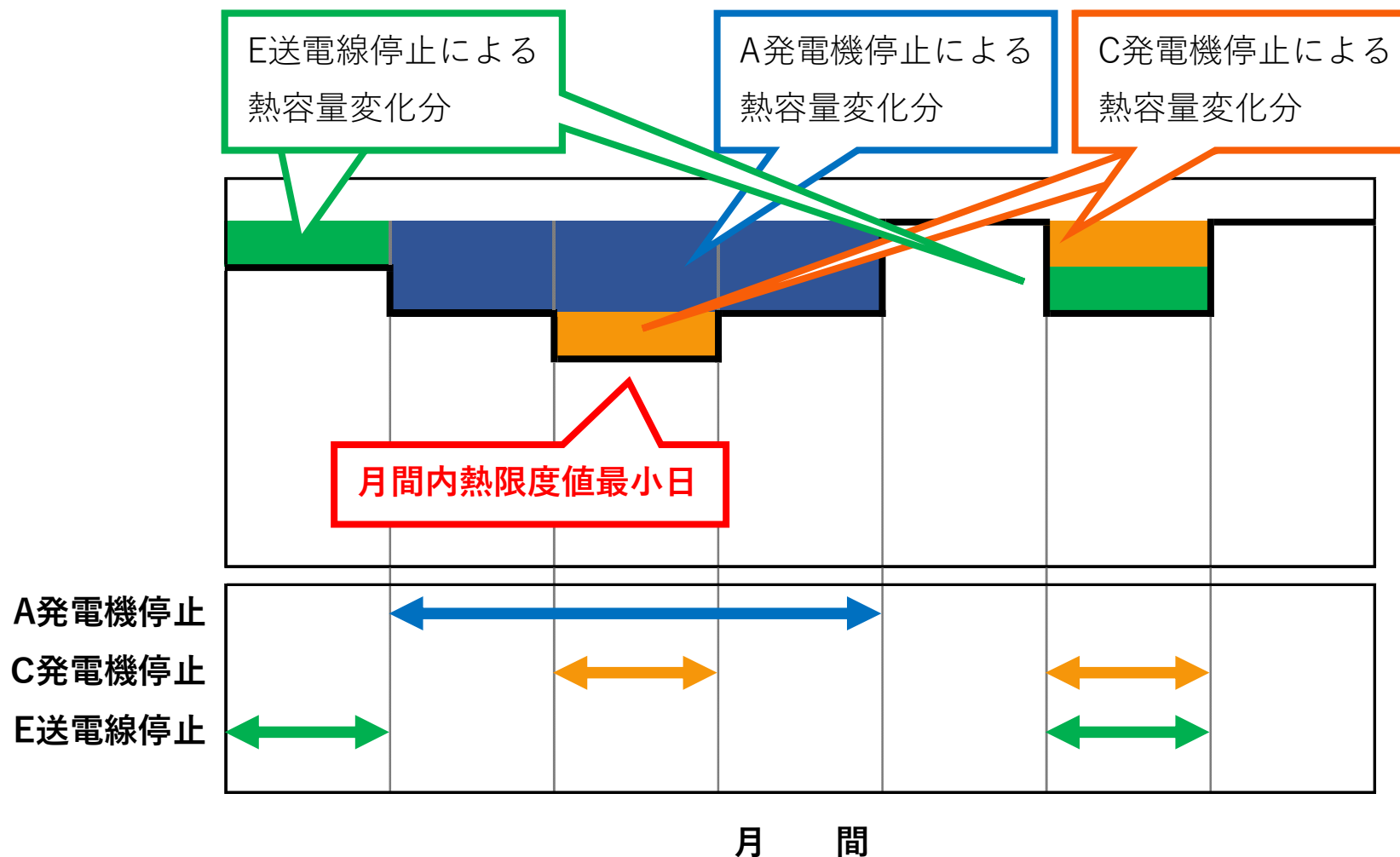
2. 熱容量限度値の考え方と判定基準（7）

⑩ 具体的検討フロー[いわき幹線熱容量限度値変化テーブルのイメージ]（年間検討）

変化テーブル	いわき幹線 1 回線事故時の 熱容量限度値	川内線ルート事故時の 熱容量限度値
	変化分	変化分
A 発電機停止	-40万kW	-20万kW
B 発電機停止	+10万kW	+5万kW
C 発電機停止	-75万kW	-30万kW
D 発電機停止	-90万kW	-20万kW
E 送電線停止	-20万kW	-10万kW
F 送電線停止	-35万kW	-15万kW
・ ・ ・ ・ ・	・ ・ ・ ・ ・	・ ・ ・ ・ ・

2. 熱容量限度値の考え方と判定基準（8）

⑪ 具体的検討フロー[熱容量限度値最小断面の探索イメージ]（年間検討）



＜検討条件（第二連系線運開以降）＞ 熱容量（両方向）

①～⑥ 前期間と同様

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

➤ 平常時の熱容量限度値が運用容量となるため電源制限、負荷制限なし

⑧ 想定故障

➤ 平常時の熱容量限度値が運用容量となるため想定故障なし

⑨～⑪ 前期間と同様

2. 熱容量限度値の考え方と判定基準（10）

35

<判定基準>

➤ 以下のうち最小値となること

- いわき幹線1回線故障時に残りの設備が設備容量値以内となった時の東北東京間連系線潮流
- 相馬双葉幹線2回線故障時にいわき幹線および新福島バンクの潮流が設備容量以内となった時の東北東京間連系線潮流（電制あり）
- 川内線2回線故障時にいわき幹線および新福島バンクの潮流が設備容量以内となった時の東北東京間連系線潮流

	容 量	備 考
相馬双葉幹線	631万kW／1回線(冬季:668万kW／1回線) ($P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 7,676 \times 0.95$)	SBTACSR/UGS 780mm ² ×4導体×2回線 7,676A(4導体分) (冬季:8,124A)
直列機器	658万kW(／1回線) ($P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 8,000 \times 0.95$)	断路器・遮断器・変流器:8,000A
いわき幹線	144万kW(1回線あたり) ($P=\sqrt{3} \times (275 \times 10^3) \times 3,204 \times 0.95$)	CAZV 1,600mm ² ×2導体×2回線 3,204A(2導体分)
	129万kW(1回線あたり) ($P=\sqrt{3} \times (275 \times 10^3) \times 2,868 \times 0.95$)	ACSR 610mm ² ×2導体×2回線 2,868A(2導体分) 連続過負荷容量
直列機器	180万kW(1回線あたり) ($P=\sqrt{3} \times (275 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95$)	断路器・遮断器:4,000A
新福島2,3,4B	95万kW／1バンク ($P=100\text{万kVA} \times 0.95$)	285万kW(3バンク合計)
直列機器 (一次)	123万kW／1バンク ($P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 1,500 \times 0.95$)	変流器：1,500A
直列機器 (二次)	135万kW／1バンク ($P=\sqrt{3} \times (275 \times 10^3) \times 3,000 \times 0.95$)	変流器：3,000A
66kV直列 機器	13万kW ($P=\sqrt{3} \times (66 \times 10^3) \times 1,200 \times 0.95$)	断路器・遮断器・変流器：1,200A

2. 熱容量限度値の考え方と判定基準（11）

＜判定基準（第二連系線運開以降）＞（順方向）

- 南相馬バンク潮流または西仙台バンク潮流が許容値となった時の東北東京間連系線潮流

		容 量	備 考
南相馬バンク		95万kW／1バンク ($P=100\text{万kVA} \times 0.95$)	許容値：190万kW(2バンク合計)
	直列機器 (一次)	164万kW／1バンク ($P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 2,000 \times 0.95$)	断路器・遮断器・計器用変流器：2,000A
	直列機器 (二次)	180万kW／1バンク ($P=\sqrt{3} \times (275 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95$)	断路器・遮断器・計器用変流器：4,000A

		容 量	備 考
西仙台バンク		95万kW／1バンク ($P=100\text{万kVA} \times 0.95$)	許容値：126万KW(2バンク合計) ※1バンク故障時に残バンクが連続容量以内となる値
	直列機器 (一次)	164万kW／1バンク ($P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 2,000 \times 0.95$)	断路器・遮断器・計器用変流器：2,000A
	直列機器 (二次)	180万kW／1バンク ($P=\sqrt{3} \times (275 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95$)	断路器・遮断器・計器用変流器：4,000A

下げ代不足が想定される期間の運用容量算出方法（東京向）

<考え方>

- 相馬双葉幹線2回線故障時におけるいわき幹線および新福島バンクの潮流が設備容量値以内となること。
- 下げ代不足が想定される期間においては、電源制限対象電源（主に火力機）が低出力に抑制もしくは停止となる。このため、需給想定バランスから、電源制限対象出力（電源制限対象分）を算出し、熱容量限度値を算出する。

$$\text{東北東京間連系線潮流} = \text{275kVいわき幹線潮流}^{1)} + \text{電源制限対象分} + \text{再エネ出力制御分}$$

また、電制後の周波数低下に伴う発電機出力増（GOV制御）・負荷減少（周波数特性）の影響を考慮する。

1) いわき幹線および新福島バンクが設備容量値以内となる潮流値とする。

下げ代不足が想定される期間の運用容量算出方法（東京向）（つづき）

<検討条件>

① 検討断面

- 下げ代不足が想定される期間

② 想定電源

- 供給計画を基本に実運用を考慮して稼働電源を想定
- 新電力電源：発電計画を使用
- 太陽光・風力：設備想定量に過去の設備利用率を考慮

③ 想定需要

- 3ヵ年実績の平均を想定

④ 電源制限・負荷制限の織り込み

- 相馬双葉幹線 電源制限：あり（順方向のみ）、負荷制限：なし※
※ただし、系統状況によっては負荷側UFRが動作し、負荷遮断に至る可能性がある。

相馬双葉幹線 2 回線故障によりいわき幹線または新福島バンクに過負荷が発生し、設備の熱容量限度を上回ると想定される場合には、電源制限を行う。

⑤ 想定故障

- 相馬双葉幹線 2 回線停止

下げ代不足が想定される期間の運用容量算出方法（東京向）（つづき）

<判定基準>

- 送電線及び直列機器の定格熱容量のうち最小値となること

	容 量	備 考
いわき幹線	144万kW(1 回線あたり) ($P=\sqrt{3} * (275 * 10^3) * 3,204 * 0.95$)	CAZV 1,600mm ² ×2導体× 2 回線 3,204A(2導体分)
	129万kW(1 回線あたり) ($P=\sqrt{3} * (275 * 10^3) * 2,868 * 0.95$)	ACSR 610mm ² ×2導体× 2 回線 2,868A(2導体分) 連続過負荷容量
直列機器	180万kW(1 回線あたり) ($P=\sqrt{3} * (275 * 10^3) * 4,000 * 0.95$)	断路器・遮断器:4,000A
新福島2,3,4B	95万kW／1バンク ($P=100\text{万kVA} * 0.95$)	285万kW(3バンク合計)
直列機器 (一次)	123万kW／1バンク ($P=\sqrt{3} * (500 * 10^3) * 1,500 * 0.95$)	変流器：1,500A
直列機器 (二次)	135万kW／1バンク ($P=\sqrt{3} * (275 * 10^3) * 3,000 * 0.95$)	変流器：3,000A
66kV直列 機器	13万kW ($P=\sqrt{3} * (66 * 10^3) * 1,200 * 0.95$)	断路器・遮断器・変流器：1,200A

＜考え方＞

- 想定故障の発生を模擬した場合において、発電機の安定運転を維持できる潮流の値とする。

＜検討条件＞ 同期安定性（順方向）

① 解析ツール

- 潮流計算：電中研L法（NTR潮流計算プログラム、VQCシミュレーションプログラム）
- 同期安定性解析：電中研Y法

② 検討断面

- 熱容量限度値の検討と同じ

③ 系統模擬

- 熱容量限度値の検討と同じ

④ 想定電源

- 熱容量限度値の検討と同じ

⑤ 想定需要

- 熱容量限度値の検討と同じ

3. 同期安定性限度値の考え方と判定基準（2）

⑥ 東北東京間連系線潮流

- 熱容量限度値の検討と同じ

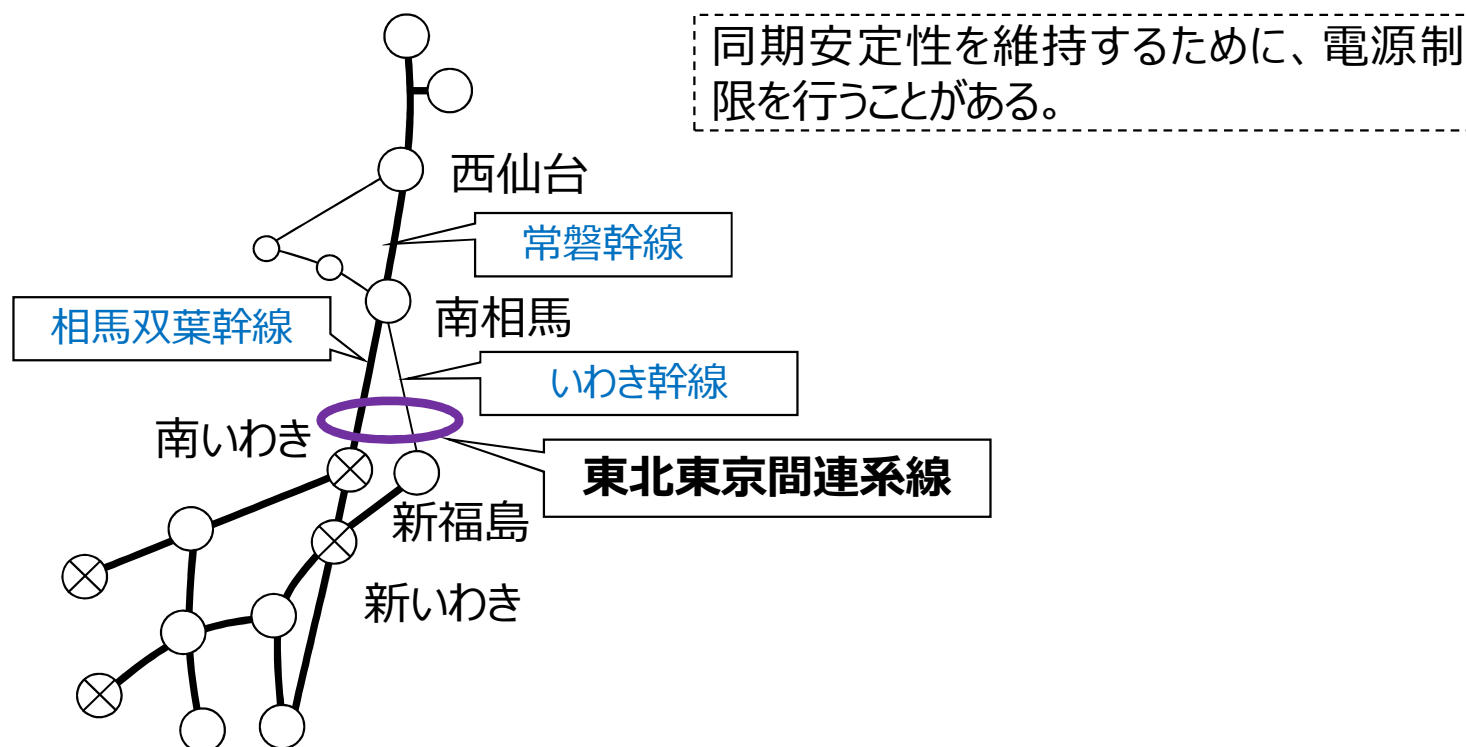
⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

- 電源制限：あり、負荷制限：なし※

※ただし、系統状況によっては負荷側UFRが動作し、負荷遮断に至る可能性がある。

⑧ 想定故障 最過酷事故を想定

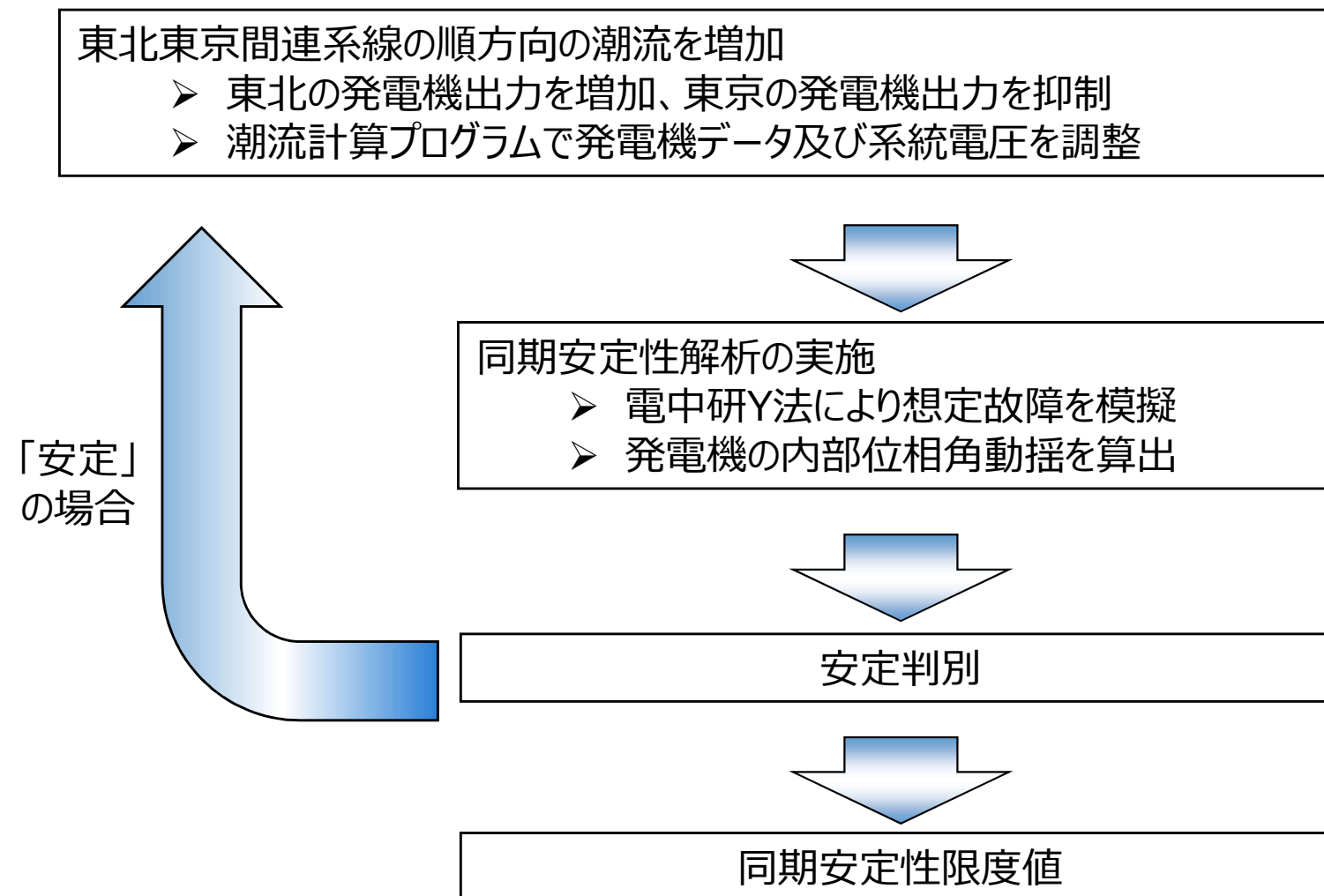
- 故障箇所：常磐幹線 2 回線（電源制限：あり）
相馬双葉幹線 2 回線（電源制限：あり）
- 故障様相：三相 6 線地絡



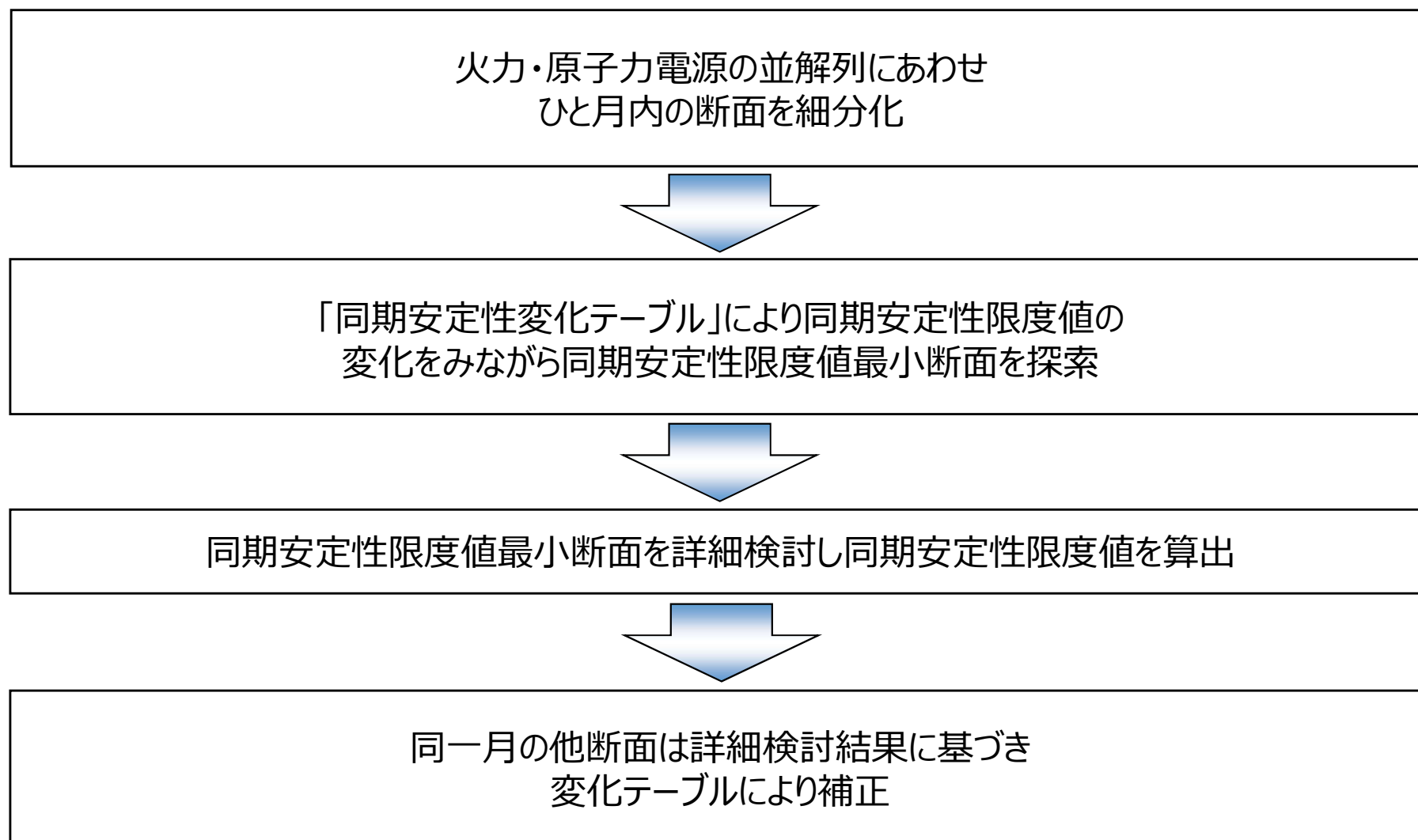
3. 同期安定性限度値の考え方と判定基準 (3)

42

⑨ 検討フロー[全体フロー] (年間・長期検討)



⑩ 検討フロー[詳細断面検討フロー]（年間検討）



3. 同期安定性限度値の考え方と判定基準（5）

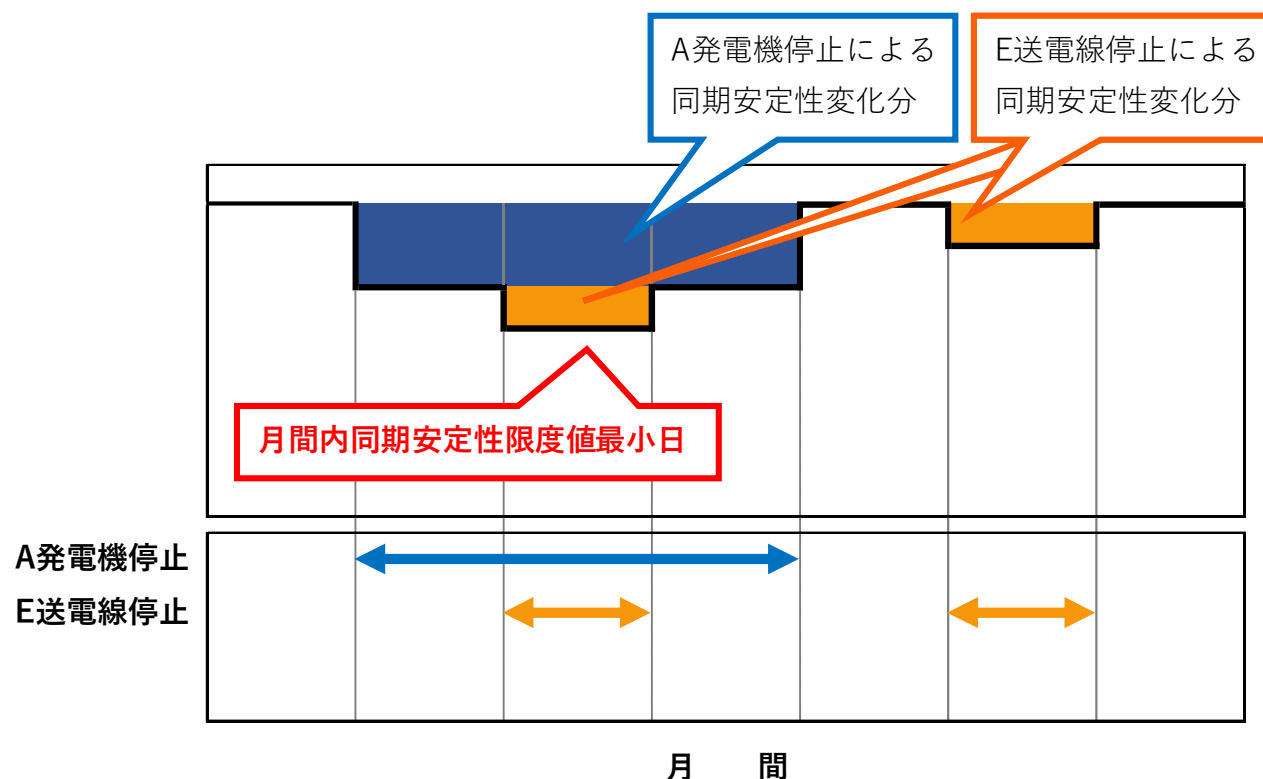
⑪ 具体的検討フロー[同期安定性変化テーブルのイメージ]（年間検討）

変化テーブル	常磐幹線ルート事故時の 同期安定性限度値	相馬双葉幹線ルート事故時の 同期安定性限度値
	変化分	変化分
A 発電機停止	-10万kW	-5万kW
B 発電機停止	-10万kW	-5万kW
C 発電機停止	-75万kW	-45万kW
D 発電機停止	-90万kW	-20万kW
E 送電線停止	-45万kW	-10万kW
F 送電線停止	-35万kW	-15万kW
・ ・ ・ ・ ・	・ ・ ・ ・ ・	・ ・ ・ ・ ・

3. 同期安定性限度値の考え方と判定基準 (6)

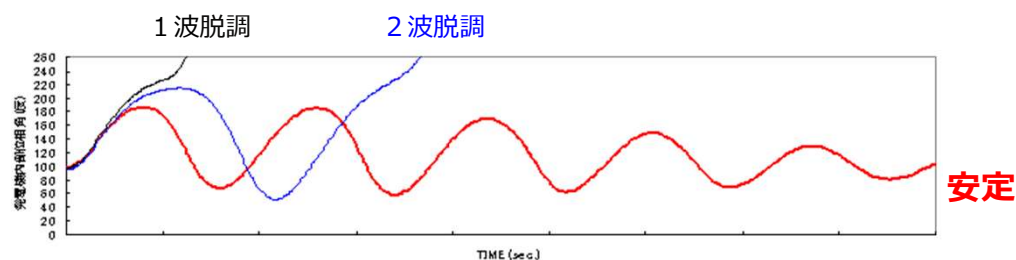
45

⑫ 具体的検討フロー[同期安定性限度値最小断面の探索イメージ] (年間検討)



<判定基準>

- 20秒間シミュレーションし、発電機内部位相角が収斂(収束)していること。



＜考え方（第二連系線運開以降）＞

- 熱容量限度値において、同期安定性が維持できることを確認し、制約とならないことを確認する。

＜検討条件＞ 同期安定性（順方向）

①～⑥ 前期間と同様

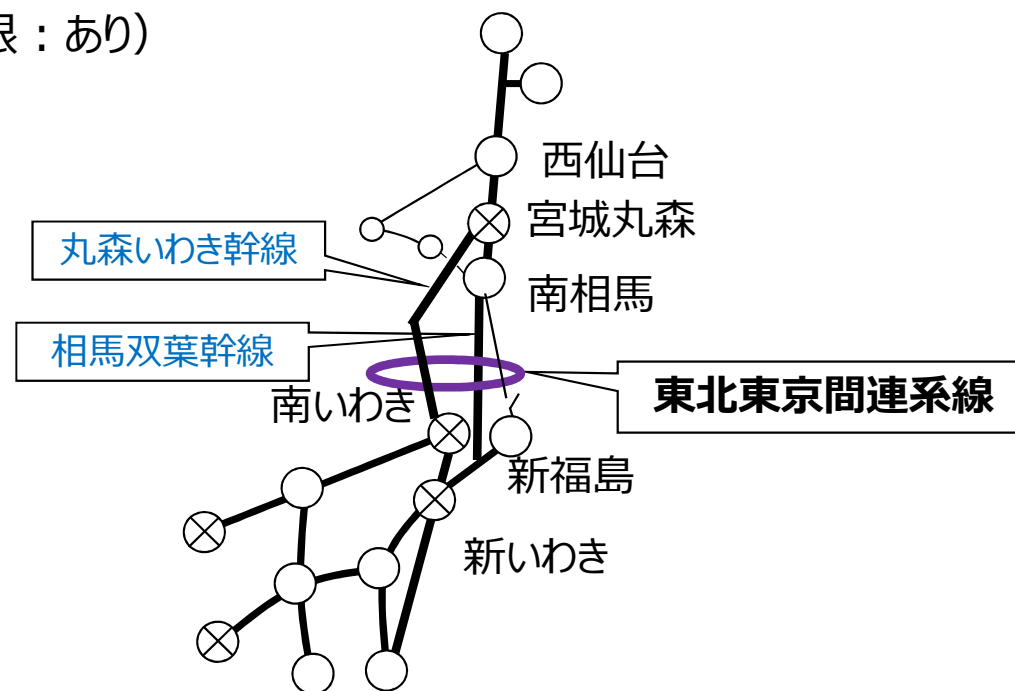
⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

- 電源制限：あり、負荷制限：なし※

※ただし、系統状況によっては負荷側UFRが動作し、負荷遮断に至る可能性がある。

⑧ 想定故障

- 故障箇所：相馬双葉幹線 2 回線（電源制限：あり）
- 故障様相：三相 6 線地絡



東北東京間連系線は、1ルート断で系統が分離されないため、周波数維持限度値の検討は行わない。

5. 各限度値算出結果（1）

（1）熱容量限度値

2026年度 熱容量限度値（東北向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	236	236	236	236	236	236	236	236	236	236	236
		夜間	236	236	236	236	236	236	236	236	236	236	236
	休日	昼間	236	236	236	236	236	236	236	236	236	236	236
		夜間	236	236	236	236	236	236	236	236	236	236	236

2027年度 熱容量限度値（東北向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	236	236	236	236	236	236	236	658 [545]	658	658	658
		夜間	236	236	236	236	236	236	236	658 [560]	658	658	658
	休日	昼間	236	236	236	236	236	236	236	658 [545]	658	658	658
		夜間	236	236	236	236	236	236	236	658 [560]	658	658	658

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

5. 各限度値算出結果（2）

49

2026年度 熱容量限度値（東京向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	【355】	【355】	【245】	525 【525】	525	525 【425】	525 【445】	555 【500】	555	620	620 【620】	【290】
		夜間	【345】	【345】	【275】	555 【520】	555	550 【515】	545 【430】	545 【545】	535	540	540 【540】	【325】
	休日	昼間	【355】	【355】	【245】	525 【525】	525	525	【455】	555 【500】	555	620	620 【620】	【470】
		夜間	【345】	【345】	【275】	555 【520】	555	550	【480】	545 【545】	535	540	540 【540】	【465】

【万kW】

連系線名称	断面	GW
東北東京間連系線	特殊日 昼間	423

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

○運用容量を下げ代不足が想定される特殊日として扱う日

	GW
特殊日	4/29～5/6

5. 各限度値算出結果（3）

50

2027年度 熱容量限度値（東京向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	【525】	【480】	【480】	525 【525】	525	525	525 【525】	555 【555】	735 【595】	700	730 【625】	530 【545】
		夜間	【545】	【510】	【510】	555 【555】	555	525	525 【545】	545 【545】	725 【570】	720	750 【645】	525 【540】
	休日	昼間	【525】	【480】	【480】	525 【525】	525	525	525	555 【575】	735 【595】	700	730	560
		夜間	【545】	【510】	【510】	555 【555】	555	530	525	545 【615】	725 【570】	720	750	555

【万kW】

連系線名称	断面	GW
東北東京間連系線	特殊日 昼間	423

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

○運用容量を下げ代不足が想定される特殊日として扱う日

	GW
特殊日	4/29～5/5

（2）電圧安定性限度値

東京、東北向共通

- ・ 熱容量限度値または同期安定性限度値（東京向）、熱容量限度値（東北向）において、電圧に問題がないことを確認し、制約とならないことを確認

5. 各限度値算出結果（5）

（3）同期安定性限度値

2026年度、2027年度 同期安定性限度値（東北向）

- ・ 熱容量限度値（東北向）において、同期安定性が維持できることを確認し、制約とならないことを確認

2026年度 同期安定性限度値（東京向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	【491】	【531】	【536】	666 【576】	646	571 【566】	581 【466】	621 【546】	596	626	536 【531】	【516】
		夜間	【436】	【451】	【501】	611 【521】	596	521 【516】	521 【406】	576 【501】	571	576	486 【481】	【446】
	休日	昼間	【491】	【531】	【536】	666 【576】	646	571	【466】	621 【546】	596	626	631 【531】	【516】
		夜間	【436】	【451】	【501】	611 【521】	596	521	【406】	576 【501】	571	576	581 【481】	【446】

2027年度 同期安定性限度値（東京向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	【541】	【541】	【486】	686 【576】	606	576	481 【426】	586 【546】	－	－	－	－
		夜間	【466】	【466】	【411】	611 【501】	531	501	406 【351】	511 【471】	－	－	－	－
	休日	昼間	【546】	【546】	【486】	686 【576】	606	586	481	586	－	－	－	－
		夜間	【471】	【471】	【411】	611 【501】	531	511	406	511	－	－	－	－

1) 数値はフリンジ分（34万kW）控除後の値 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

2) 第二連系線運開(2027年11月)以降は、熱容量限度値（東京向）において、同期安定性が維持できることを確認し、制約とならないことを確認

5. 各限度値算出結果（6）

（4）周波数維持限度値

2026年度 周波数維持限度値（東北向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		夜間	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	休日	昼間	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		夜間	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

2027年度 周波数維持限度値（東北向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		夜間	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	休日	昼間	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		夜間	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

2026年度、2027年度 周波数維持限度値（東京向）

- 作業時等において2回線連系となり1ルート断で系統が分離される場合は、熱容量限度値または同期安定性限度値において、周波数を規定の範囲内に維持するための電源制限量、負荷制限量を確保できているため、周波数維持限度は熱容量限度値または同期安定性限度値以上となることから、周波数維持限度値の検討は行わない。

6. 運用容量算出結果（1）

54

2026年度 運用容量（東北向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①) 【21(①)】	236(①)	236(①)	236(①)	236(①) 【80(①)】
		夜間	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①) 【129(①)】	236(①)	236(①)	236(①)	236(①) 【179(①)】
	休日	昼間	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①) 【21(①)】	236(①)	236(①)	236(①)	236(①) 【80(①)】
		夜間	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①) 【160(①)】	236(①)	236(①)	236(①)	236(①) 【179(①)】

2026年度 運用容量（東京向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系設備	平日	昼間	【355(①)】	【355(①)】	【245(①)】	525(①) 【525(①)】	525(①)	525(①) 【425(①)】	525(①) 【445(①)】	555(①) 【500(①)】	555(①)	620(①)	536(②) 【531(②)】	【290(①)】
		夜間	【345(①)】	【345(①)】	【275(①)】	555(①) 【520(①)】	555(①)	521(②) 【515(①)】	521(②) 【406(②)】	545(①) 【501(②)】	535(①)	540(①)	486(②) 【481(②)】	【325(①)】
	休日	昼間	【355(①)】	【355(①)】	【245(①)】	525(①) 【525(①)】	525(①)	525(①)	【455(①)】	555(①) 【500(①)】	555(①)	620(①)	620(①) 【531(②)】	【470(①)】
		夜間	【345(①)】	【345(①)】	【275(①)】	555(①) 【520(①)】	555(①)	521(②)	【406(②)】	545(①) 【501(②)】	535(①)	540(①)	540(①) 【481(②)】	【446(②)】

【万kW】

○運用容量を下げ代不足が想定される特殊日として扱う日

連系線名称	断面	GW
東北東京間連系線	特殊日 昼間	423

	GW
特殊日	4/29～5/6

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

6. 運用容量算出結果（2）

55

2027年度 運用容量（東北向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系線	平日	昼間	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	658(①) 【545(①)】	658(①)	658(①)
		夜間	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	658(①) 【560(①)】	658(①)	658(①)
	休日	昼間	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	658(①) 【545(①)】	658(①)	658(①)
		夜間	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	236(①)	658(①) 【560(①)】	658(①)	658(①)

2027年度 運用容量（東京向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
東北東京間 連系設備	平日	昼間	【525(①)】	【480(①)】	【480(①)】	525(①) 【525(①)】	525(①)	525(①)	481(②) 【426(②)】	555(①) 【546(②)】	735(①) 【595(①)】	700(①)	730(①) 【625(①)】
		夜間	【466(②)】	【466(②)】	【411(②)】	555(①) 【501(②)】	531(②)	501(②)	406(②) 【351(②)】	511(②) 【471(②)】	725(①) 【570(①)】	720(①)	750(①) 【645(①)】
	休日	昼間	【525(①)】	【480(①)】	【480(①)】	525(①) 【525(①)】	525(①)	525(①)	481(②)	555(①) 【575(①)】	735(①) 【595(①)】	700(①)	730(①)
		夜間	【471(②)】	【471(②)】	【411(②)】	555(①) 【501(②)】	531(②)	511(②)	406(②)	511(②) 【615(①)】	725(①) 【570(①)】	720(①)	750(①)

【万kW】

○運用容量を下げ代不足が想定される特殊日として扱う日

連系線名称	断面	GW
東北東京間連系線	特殊日 昼間	423

	GW
特殊日	4/29～5/5

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

6. 運用容量算出結果（3）

56

長期（2028年度～2035年度）運用容量

【万kW】

連系線名称	潮流向	2028年度	2029年度	2030年度	2031年度	2032年度	2033年度	2034年度	2035年度
東北東京間 連系線	東北向	630(①)	630(①)	630(①)	630(①)	630(①)	630(①)	630(①)	630(①)
	東京向	760(①)	760(①)	760(①)	820(①)	820(①)	820(①)	850(①)	850(①)

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

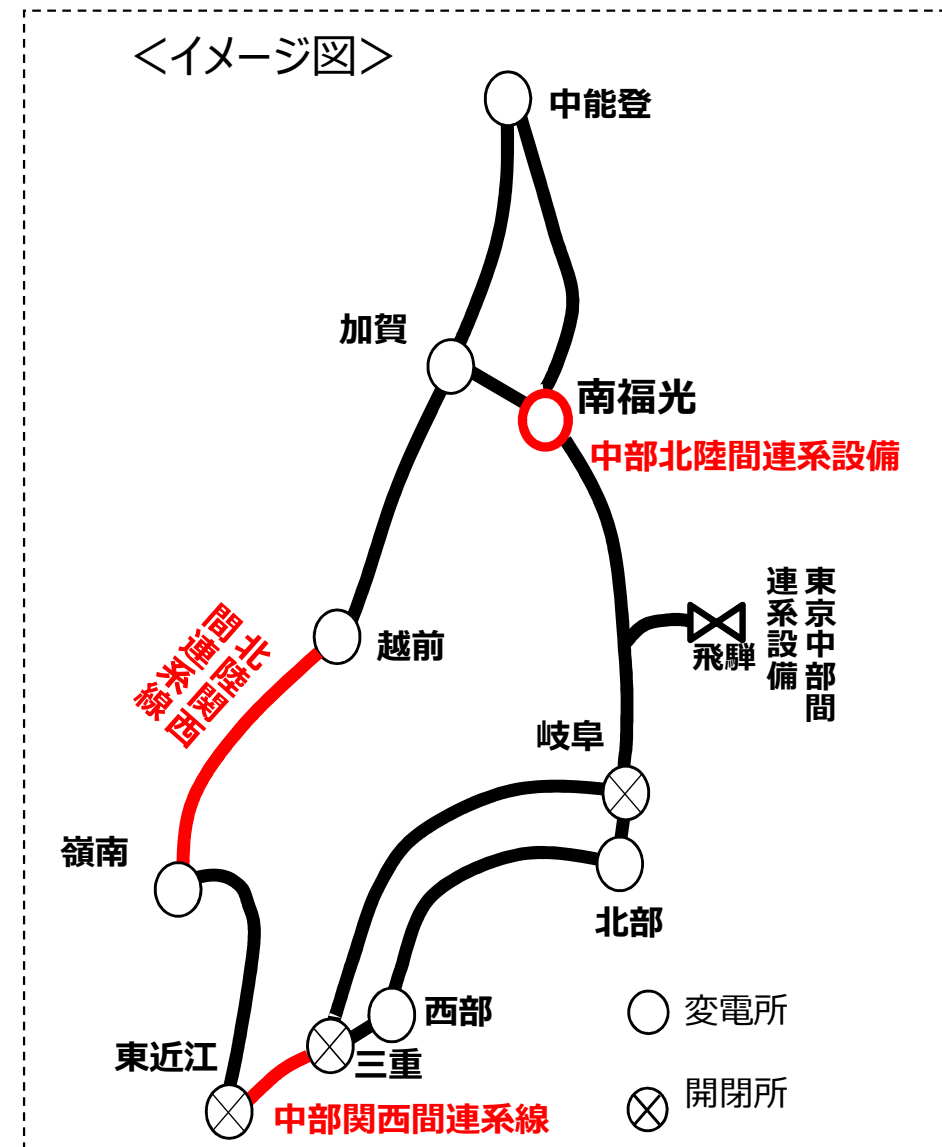
1)2030年度，2033年度を目途に東北北部エリア電源接続案件募集プロセスの入札対象工事の一部が運開予定。

3. 中地域交流ループ^o

ループ系統を構成する中部関西間連系線、中部北陸間連系設備、北陸関西間連系線の2回線故障（ルート断）に伴う健全ルートへの回り込み潮流等を考慮し、各エリアのフェンス潮流により運用容量を算出する。

- 中部フェンス潮流※
= 中部北陸間連系設備潮流と
中部関西間連系線潮流の合計潮流
- 北陸フェンス潮流※
= 中部北陸間連系設備潮流と
北陸関西間連系線潮流の合計潮流
- 関西フェンス潮流※
= 中部関西間連系線潮流と
北陸関西間連系線潮流の合計潮流

※合計潮流が運用容量算出対象エリアにとって送電する場合「送電方向」、運用容量算出対象エリアにとって受電する場合「受電方向」を参照のこと。なお、系統情報サービスでは、中部フェンス潮流は送電方向、北陸・関西フェンス潮流は受電方向が正である。

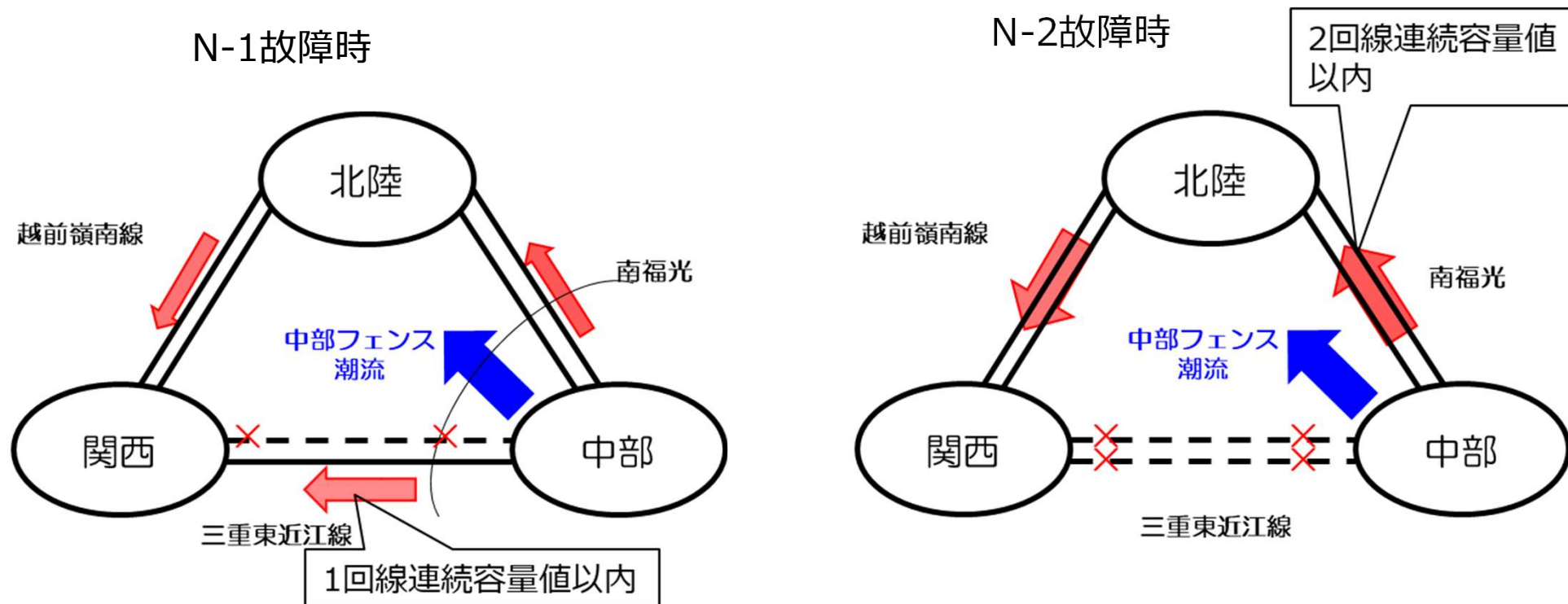


- 各限度値のうち最小の値を「運用容量」とする
 - 熱容量限度値
 - 同期安定性限度値
 - 電圧安定性限度値
 - 周波数維持限度値
- ただし、各限度値の全てを算出するのではなく、他の限度値が制約とならないことを確認する。

<考え方>

- 中部関西間連系線、北陸関西間連系線、中部北陸間連系設備または越美幹線のN-1故障において、残りの設備が連続容量値以内となること
- 中部関西間連系線のN-2故障時において、中部北陸間連系設備、北陸関西間連系線および各エリア地内送電線が連続容量値以内となること
- 北陸関西間連系線のN-2故障時において、中部関西間連系線、中部北陸間連系設備および各エリア地内送電線が連続容量値以内となること
- 中部北陸間連系設備または越美幹線のN-2故障時において、中部関西間連系線、北陸関西間連系線および各エリア地内送電線が連続容量値以内となること
- これらの制約に至ったときの各エリアのフェンス潮流が熱容量限度値となる

【（例）中部送電フェンスでの中部関西間連系線故障時の状況】（イメージ）



＜検討条件＞ 熱容量（両方向）

① 解析ツール

- 潮流計算：電中研L法

② 検討断面

- 長期：8月昼間
- 年間：1・5・8月平休日昼夜間

N-1故障時：地域間連系線の定格熱容量を周囲温度40℃として、年間を通した代表断面で検討し、算出結果が他の制約要因を下回る場合は各季節で想定する周囲温度（35℃、25℃）で検討する。さらに他の制約要因を下回る場合は、各季節で想定する周囲温度として、各季節毎の代表断面で検討する。

※N-1故障時は一般的に当該線路に流れる潮流が大きい程厳しくなることから、初期断面において当該線路に流れる潮流が算出する潮流方向に最も大きい断面を代表断面とする。

③ 系統模擬

- 原則、中西地域60Hz系統の各エリアの最高電圧（500kV）と次の電圧階級（275・220・187kV）の基幹系統について模擬を行う。
- ただし、275kV以下の系統については、発電機の安定運転に影響がない範囲で縮約する。

④ 想定電源

- 供給計画を基本に実運用を考慮して稼働電源を想定
- 新電力電源：発電計画を使用
- 太陽光・風力：想定需要にて考慮

⑤ 想定需要

- 8月昼間：最大3日平均電力
- 1・5・8月平休日昼夜間：最大3日平均電力または実績より想定

⑥ フェンス潮流

- 中部フェンス潮流順方向（送電方向）増加→中部発電増加、北陸または関西発電減少
- 中部フェンス潮流逆方向（受電方向）増加→北陸または関西発電増加、中部発電減少
- 北陸フェンス潮流順方向（受電方向）増加→中部または関西発電増加、北陸発電減少
- 北陸フェンス潮流逆方向（送電方向）増加→北陸発電増加、中部または関西発電減少
- 関西フェンス潮流順方向（受電方向）増加→中部または北陸発電増加、関西発電減少
- 関西フェンス潮流逆方向（送電方向）増加→関西発電増加、中部または北陸発電減少
- 発電機の調整手順
 - 供給計画および需要実績に基づく需給状況を起点とし、想定し得る範囲で過酷となるよう調整

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

- なし

⑧ 想定故障

- 中部関西間連系線1回線停止
- 北陸関西間連系線1回線停止
- 中部北陸間連系設備または越美幹線1回線停止
- 中部関西間連系線2回線停止
- 北陸関西間連系線2回線停止
- 中部北陸間連系設備または越美幹線2回線停止

＜判定基準＞

- 以下のうち最小値となること
 - 中部関西間連系線、北陸関西間連系線、中部北陸間連系設備または越美幹線の1回線故障時に、残りの設備が連続容量値以内となった時のフェンス潮流
 - 中部関西間連系線2回線故障時に、北陸関西間連系線、中部北陸間連系設備および各エリア地内送電線の潮流が連続容量値以内となった時のフェンス潮流
 - 北陸関西間連系線2回線故障時に、中部関西間連系線、中部北陸間連系設備および各エリア地内送電線の潮流が連続容量値以内となった時のフェンス潮流
 - 中部北陸間連系設備または越美幹線の2回線故障時に、中部関西間連系線、北陸関西間連系線および各エリア地内送電線の潮流が連続容量値以内となった時のフェンス潮流

3. 熱容量限度値の考え方と判定基準（5）

64

－ループ系統を構成する地域間連系線の定格熱容量－

	容 量	備 考
中部関西間連系線 (三重東近江線)	【夏季】278万kW(1回線あたり) 295万kW(1回線あたり) 【冬季】326万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * \text{連続許容電流} * 4 * 0.95$)	【夏季】ACSR410mm ² ×4導体×2回線 40℃：846A/1導体 35℃：898A/1導体 【冬季】ACSR410mm ² ×4導体×2回線 25℃：992A/1導体
直列機器	329万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 4000 * 0.95$)	変流器：4,000A
北陸関西間連系線 (越前嶺南線)	【夏季】278万kW(1回線あたり) 295万kW(1回線あたり) 【冬季】326万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * \text{連続許容電流} * 4 * 0.95$)	【夏季】ACSR410mm ² ×4導体×2回線 40℃：846A/1導体 35℃：898A/1導体 【冬季】ACSR410mm ² ×4導体×2回線 25℃：992A/1導体
直列機器	329万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 4000 * 0.95$)	変流器：4,000A
中部北陸間連系設備 (南福光交流母線)	329万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 4000 * 0.95$)	GIB 変流器：4,000A
直列機器	329万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 4000 * 0.95$)	変流器：4,000A

適用期間	冬季	夏季			冬季
	4月	5月	6～9月	10月	11～3月
周囲温度	25℃	35℃	40℃	35℃	25℃

＜考え方＞

- 想定故障の発生を模擬した場合において、発電機の安定運転を維持できる潮流の値とする。

＜検討条件＞

① 解析ツール

- 潮流計算：電中研L法
- 同期安定性解析：電中研Y法

② 検討断面

- 長期：8月昼間
- 年間：1・5・8月平休日昼夜間
北陸フェンス送電方向は混雑の可能性が低いため、発電機並入台数が少なく同期安定性が過酷となる5月休日夜間を代表として算定。

③ 系統模擬

- 熱容量限度値の検討と同じ

④ 想定電源

- 熱容量限度値の検討と同じ

⑤ 想定需要

- 8月昼間：最大3日平均電力
- 1・5・8月平休日昼夜間：実績より想定

⑥ フェンス潮流

- 熱容量限度値の検討と同じ

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

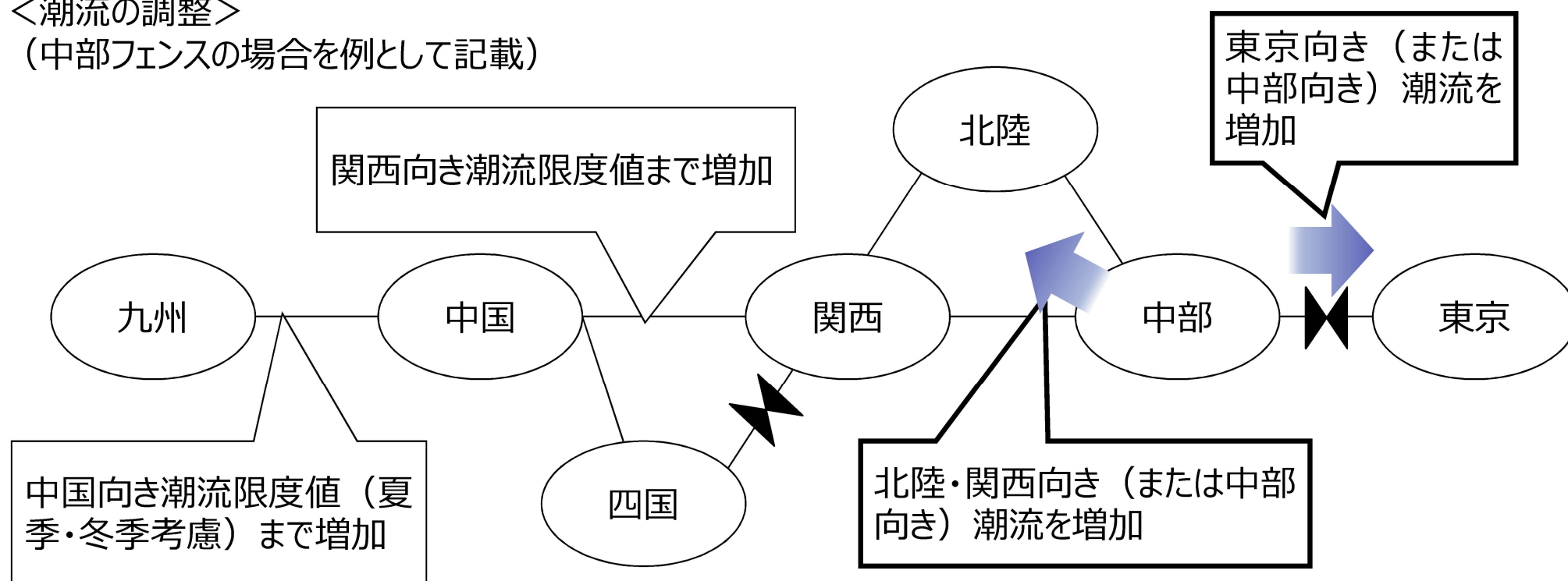
- なし

⑧ 想定故障

- 故障箇所：中部関西間連系線2回線、北陸関西間連系線2回線
中部北陸間連系設備または越美幹線2回線
- 故障様相：三相 6 線地絡（両端）

<潮流の調整>

(中部フェンスの場合を例として記載)

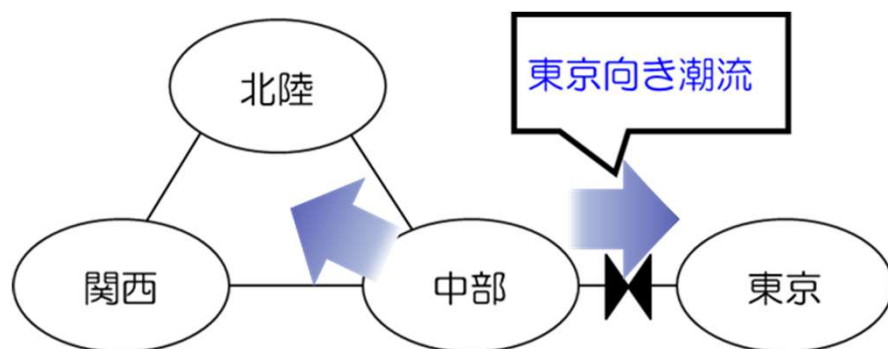


- 九州・中国の発電機を増加、関西の発電機を減少させ、中国九州間・関西中国間連系線潮流を中国・関西向き潮流限度値（フリンジ含む）まで増加させる。
- 中部フェンスの算出の場合は中部の発電機を増加（中部フェンス潮流が北陸・関西向きの場合）または減少（中部フェンス潮流が中部向きの場合）させ、東京中部間連系設備潮流を潮流限度値（マージンを考慮）まで増加させる。
- その後、中部エリアと北陸または関西エリアの発電機の出力を持ち替えることにより、中部フェンス潮流の調整を行う。他エリア間の持ち替えについても同様に実施する。

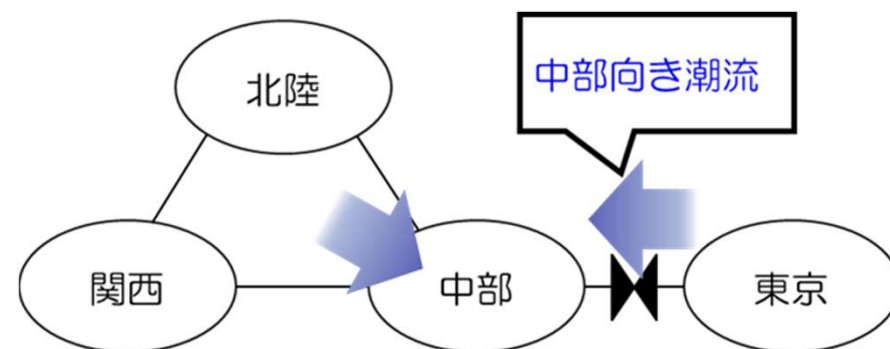
<FC潮流およびFCのUVブロック、再起動について>

- 交流ループ系統では、故障に伴う電圧低下影響が広範囲に広がることから、各FCのUVブロック（FC自体の保護のため融通を一時停止）と、その後の再起動（融通再開）を考慮する。
- FCの潮流やFCのUVブロックの応動が同期安定性に影響を及ぼすことから、同期安定性面で過酷側の想定とするため、FC潮流は中部フェンスの送受電方向によって以下のとおり設定する。
 - ・ 中部フェンス（送電方向）：FC潮流は東京向き（潮流限度値（マージンを考慮））
 - ・ 中部フェンス（受電方向）：FC潮流は中部向き（潮流限度値（マージンを考慮））

<中部フェンス（送電方向）>



<中部フェンス（受電方向）>

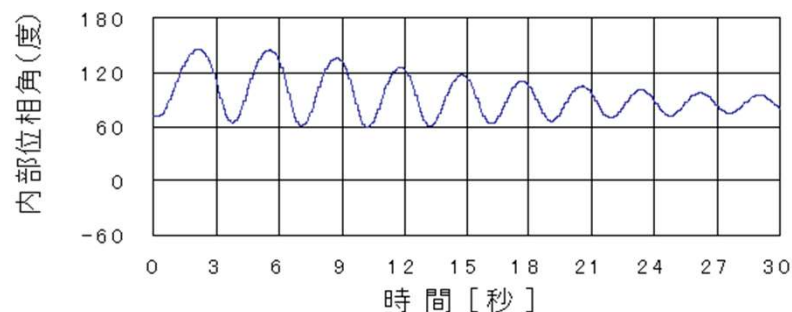


＜判定基準＞

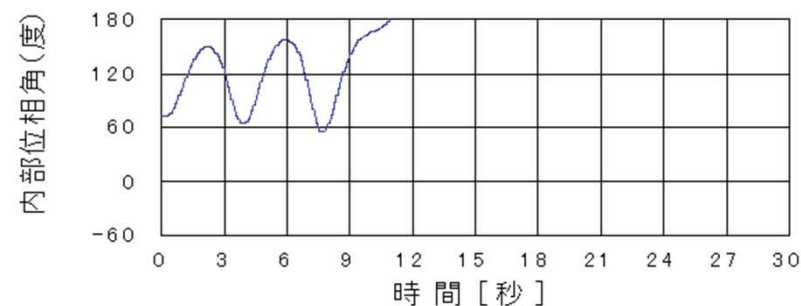
- 30秒間シミュレーションし、発電機内部位相角が収斂（収束）していること。

【発電機内部位相角の収斂】

安定な例



不安定な例



<考え方>

- 想定故障の発生を模擬した場合において、系統の電圧安定性を維持できる潮流の値とする。

<検討条件>

① 解析ツール

- 電中研L法

② 検討断面

- 長期：8月昼間
- 年間：8月昼間（1・5月昼間）

電圧安定性限度値は一般に需要が大きい程小さくなることから、年間のピーク需要が発生する8月昼間で検討する。

ただし、8月昼間の電圧安定性限度値が他の制約要因を下回る場合は、1・5月昼間断面にて検討する。

③ 系統模擬

- 熱容量限度値の検討と同じ

④ 想定電源

- 熱容量限度値の検討と同じ

⑤ 想定需要

- 1・5・8月昼間：最大3日平均電力

⑥ フェンス潮流

- 熱容量限度値の検討と同じ

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

- なし

⑧ 想定故障

- 中部関西間連系線2回線停止
- 北陸関西間連系線2回線停止
- 中部北陸間連系設備または越美幹線2回線停止

<判定基準>

- 基幹系統の母線電圧を維持できること。

交流ループ系統では、1ルート断で系統が分離されないため、周波数維持限度値の検討は行わない。

7. 各限度値算出結果（1）

73

（1）熱容量限度値 （平日昼間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	289	289	289	299	299	前半299 後半289	289	289	289	289	289	前半289 後半289
	受電	381	332	312	348	348	前半348 後半312	332	381	406	406	406	前半406 後半381
北陸	送電	407以上を確認											
	受電	292 ¹⁾	292 ¹⁾	292 ¹⁾	307 ¹⁾	307 ¹⁾	前半307 ¹⁾ 後半292 ¹⁾	292 ¹⁾	292 ¹⁾	341 ¹⁾	341 ¹⁾	341 ¹⁾	前半341 ¹⁾ 後半292 ¹⁾
関西	送電	381	332	312	348	348	前半348 後半312	332	381	406	406	406	前半406 後半381
	受電	289	289	289	299	299	前半299 後半289	289	289	289	289	289	前半289 後半289

（平日夜間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	289	289	289	299	299	前半299 後半289	289	289	289	289	289	前半289 後半289
	受電	381	332	312	348	348	前半348 後半312	332	381	406	406	406	前半406 後半381
北陸	送電	407以上を確認											
	受電	261 ¹⁾	261 ¹⁾	261 ¹⁾	240 ¹⁾	240 ¹⁾	前半240 ¹⁾ 後半261 ¹⁾	261 ¹⁾	261 ¹⁾	310 ¹⁾	310 ¹⁾	310 ¹⁾	前半310 ¹⁾ 後半261 ¹⁾
関西	送電	381	332	312	348	348	前半348 後半312	332	381	406	406	406	前半406 後半381
	受電	289	289	289	299	299	前半299 後半289	289	289	289	289	289	前半289 後半289

1) 想定しうる最大潮流値

7. 各限度値算出結果（2）

74

（1）熱容量限度値 （休日昼間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	289	289	289	299	299	前半299 後半289	289	289	289	289	289	前半289 後半289
	受電	381	332	312	348	348	前半348 後半312	332	381	406	406	406	前半406 後半381
北陸	送電	407以上を確認											
	受電	231 ¹⁾	231 ¹⁾	231 ¹⁾	281 ¹⁾	281 ¹⁾	前半281 ¹⁾ 後半231 ¹⁾	231 ¹⁾	231 ¹⁾	261 ¹⁾	261 ¹⁾	261 ¹⁾	前半261 ¹⁾ 後半231 ¹⁾
関西	送電	381	332	312	348	348	前半348 後半312	332	381	406	406	406	前半406 後半381
	受電	289	289	289	299	299	前半299 後半289	289	289	289	289	289	前半289 後半289

（休日夜間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	289	289	289	299	299	前半299 後半289	289	289	289	289	289	前半289 後半289
	受電	381	332	312	348	348	前半348 後半312	332	381	406	406	406	前半406 後半381
北陸	送電	407以上を確認											
	受電	190 ¹⁾	190 ¹⁾	190 ¹⁾	233 ¹⁾	233 ¹⁾	前半233 ¹⁾ 後半190 ¹⁾	190 ¹⁾	190 ¹⁾	269 ¹⁾	269 ¹⁾	269 ¹⁾	前半269 ¹⁾ 後半190 ¹⁾
関西	送電	381	332	312	348	348	前半348 後半312	332	381	406	406	406	前半406 後半381
	受電	289	289	289	299	299	前半299 後半289	289	289	289	289	289	前半289 後半289

1) 想定しうる最大潮流値

7. 各限度値算出結果（3）

75

（2）同期安定性限度値

【万kW】

		4月～6月・9月後半～11月・3月後半				7月～9月前半				12月～3月前半			
		平日		休日		平日		休日		平日		休日	
		昼間	夜間	昼間	夜間	昼間	夜間	昼間	夜間	昼間	夜間	昼間	夜間
中部	送電	263 ¹⁾	229 ¹⁾	227 ¹⁾	229 ¹⁾	303 ¹⁾	280 ¹⁾	292 ¹⁾	278 ¹⁾	240 ¹⁾	229 ¹⁾	273 ¹⁾	211 ¹⁾
	受電	375 ¹⁾	380 ¹⁾	323 ¹⁾	330 ¹⁾	428 ¹⁾	369 ¹⁾	406 ¹⁾	372 ¹⁾	433 ¹⁾	435 ¹⁾	376 ¹⁾	397 ¹⁾
北陸	送電	407 ¹⁾											
	受電	292 ²⁾	261 ²⁾	231 ²⁾	190 ²⁾	307 ²⁾	240 ²⁾	281 ²⁾	233 ²⁾	272 ¹⁾	310 ²⁾	261 ²⁾	269 ²⁾
関西	送電	375 ¹⁾	380 ¹⁾	323 ¹⁾	330 ¹⁾	428 ¹⁾	369 ¹⁾	406 ¹⁾	372 ¹⁾	433 ¹⁾	435 ¹⁾	376 ¹⁾	397 ¹⁾
	受電	263 ¹⁾	229 ¹⁾	227 ¹⁾	229 ¹⁾	303 ¹⁾	280 ¹⁾	292 ¹⁾	278 ¹⁾	240 ¹⁾	229 ¹⁾	273 ¹⁾	211 ¹⁾

1) 数値はフリンジ分（38万kW）控除後の値

2) 想定しうる最大潮流値

7. 各限度値算出結果（4）

76

（3）電圧安定性限度値

【万kW】

		4月～6月・9月後半～11月・3月後半				7月～9月前半				12月～3月前半			
		平日		休日		平日		休日		平日		休日	
		昼間	夜間	昼間	夜間	昼間	夜間	昼間	夜間	昼間	夜間	昼間	夜間
中部	送電	448											
	受電	363				351				400			
北陸	送電	487											
	受電	302								303			
関西	送電	363				351				400			
	受電	448											

※数値はフリンジ分（38万kW）控除後の値

（4）周波数維持限度値

制約なし

8. 運用容量算出結果（1）

77

2026年度 運用容量（平日昼間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	【213②】	【223②】	【223②】	【253②】	【273②】	前半【243②】 後半【193②】	【213②】	【213②】	240(②) 【160②】	240(②)	240(②)	前半【230②】 後半263(②)【253②】
	受電	【281①】	【295②】	【295②】	【301③】	【301③】	前半【271③】 後半【265②】	【295②】	【283③】	【239①】	400(③)	400(③)	前半【380③】 後半【343③】
北陸	送電	【307②】	【295①】	【278①】	【347②】	【357②】	前半【278①】 後半【278①】	【295①】	【307②】	【239①】	407(②)	407(②)	前半【387②】 後半【387②】
	受電	【252③】	【252③】	【252③】	【282③】	【282③】	前半【252③】 後半【252③】	【252③】	【252③】	272(②) 【182②】	272(②)	272(②)	前半272(②) 後半【272③】
関西	送電	【283③】	【295①】	【278①】	【301③】	【301③】	前半【271③】 後半【265②】	【295①】	【283③】	【260③】	400(③)	400(③)	前半【380③】 後半【343③】
	受電	【213②】	【223②】	【223②】	【253②】	【273②】	前半【243②】 後半【193②】	【213②】	【213②】	240(②) 【160②】	240(②)	240(②)	前半【230②】 後半263(②)【253②】

2026年度 運用容量（平日夜間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	229(②) 【179②】	【189②】	【189②】	【230②】	【250②】	前半【210②】 後半【179②】	【179②】	【179②】	229(②) 【159②】	229(②)	229(②)	前半【219②】 後半【209②】
	受電	【281①】	【300②】	【300②】	【301③】	【301③】	前半【271③】 後半【270②】	【300②】	【303③】	【239①】	400(③)	400(③)	前半【380③】 後半【343③】
北陸	送電	【317②】	【295①】	【278①】	【347②】	【357②】	前半【278①】 後半【278①】	【295①】	【317②】	【239①】	407(②)	407(②)	前半【387②】 後半【387②】
	受電	261(①) 【252③】	【252③】	【251②】	240(①)	240(①)	前半240(①) 後半【252③】	【252③】	【251②】	【223③】	303(③)	303(③)	前半【283③】 後半261(①)
関西	送電	【303③】	【295①】	【278①】	【301③】	【301③】	前半【271③】 後半【270②】	【295①】	【303③】	【260③】	400(③)	400(③)	前半【380③】 後半【343③】
	受電	229(②) 【179②】	【189②】	【189②】	【230②】	【250②】	前半【210②】 後半【179②】	【179②】	【179②】	229(②) 【159②】	229(②)	229(②)	前半【219②】 後半【209②】

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

8. 運用容量算出結果（2）

78

2026年度 運用容量（休日昼間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	【167②】	【177②】	【177②】	【242②】	【252②】	前半【222②】 後半【157②】	【177②】	【167②】	273(②) 【173②】	273(②)	273(②)	前半【263②】 後半227(②)【217②】
	受電	【233②】	【253②】	【253②】	【301③】	【301③】	前半【271③】 後半【223②】	【253②】	【233②】	【236①】	376(②)	376(②)	前半【356②】 後半【303②】
北陸	送電	【307②】	【295①】	【278①】	【337②】	【357②】	前半【278①】 後半【278①】	【295①】	【307②】	【239①】	407(②)	407(②)	前半【387②】 後半【387②】
	受電	231(①)	231(①)	231(①)	281(①) 【222③】	281(①)	前半281(①)【252③】 後半231(①)	231(①)	231(①)	261(①) 【221②】	261(①)	261(①)	前半261(①) 後半231(①)
関西	送電	【233②】	【253②】	【253②】	【301③】	【301③】	前半【271③】 後半【223②】	【253②】	【233②】	【256②】	376(②)	376(②)	前半【356②】 後半【303②】
	受電	【167②】	【177②】	【177②】	【242②】	【252②】	前半【222②】 後半【157②】	【177②】	【167②】	273(②) 【173②】	273(②)	273(②)	前半【263②】 後半227(②)【217②】

2026年度 運用容量（休日夜間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	【199②】	【199②】	【199②】	【248②】	【258②】	前半【198②】 後半【199②】	【199②】	【199②】	【121②】	211(②)	211(②)	前半【191②】 後半【209②】
	受電	【260②】	【260②】	【270②】	【301③】	【301③】	前半【262②】 後半【240②】	【260②】	【260②】	【239①】	397(②)	397(②)	前半【377②】 後半330(②)【320②】
北陸	送電	【317②】	【295①】	【278①】	【347②】	【357②】	前半【278①】 後半【278①】	【295①】	【317②】	【239①】	407(②)	407(②)	前半【387②】 後半【387②】
	受電	190(①) 【180②】	190(①)	190(①)	233(①)	233(①)	前半233(①) 後半190(①)【180②】	190(①)	190(①) 【180②】	269(①) 【189②】	269(①)	269(①)	前半269(①) 後半190(①)
関西	送電	【260②】	【260②】	【270②】	【301③】	【301③】	前半【262②】 後半【240②】	【260②】	【260②】	【260③】	397(②)	397(②)	前半【377②】 後半330(②)【320②】
	受電	【199②】	【199②】	【199②】	【248②】	【258②】	前半【198②】 後半【199②】	【199②】	【199②】	【121②】	211(②)	211(②)	前半【191②】 後半【209②】

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

8. 運用容量算出結果（3）

79

2027年度 運用容量（平日昼間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	【213②】	【196④】	【173②】	【253②】	【253②】	前半【243②】 後半【255④】	【231④】	【216④】	【160②】	240(②)	240(②)	前半240(②)【230②】 後半263(②)【253②】
	受電	【303③】	【303③】	【239①】	【301③】	【301③】	前半【301③】 後半【458④】	【421④】	【430④】	【239①】	400(③)	400(③)	前半【380③】 後半【343③】
北陸	送電	【317②】	【143④】	【239①】	【347②】	【347②】	前半【210②】 後半【208④】	【171④】	【180④】	【204④】	407(②)	407(②)	前半【387②】 後半【387②】
	受電	【252③】	【130④】	【232②】	【282③】	【282③】	前半【150④】 後半【150④】	【150④】	【130④】	272(②) 【160④】	272(②)	272(②)	前半272(②) 後半【272②】
関西	送電	【303③】	【250④】	【253③】	【301③】	【301③】	前半【250④】 後半【250④】	【250④】	【250④】	【250④】	400(③)	400(③)	前半【380③】 後半【343③】
	受電	【213②】	【66④】	【173②】	【253②】	【253②】	前半【118④】 後半【105④】	【81④】	【86④】	240(②) 【101④】	240(②)	240(②)	前半240(②)【230②】 後半263(②)【253②】

2027年度 運用容量（平日夜間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	【179②】	【161④】	【179②】	【230②】	【250②】	前半【202④】 後半【196④】	【179④】	【182④】	229(②) 【216④】	229(②)	229(②)	前半229(②)【219②】 後半【209②】
	受電	【303③】	【303③】	【303③】	【301③】	【301③】	前半【301③】 後半【410②】	【410②】	【410②】	【380③】	400(③)	400(③)	前半【380③】 後半【343③】
北陸	送電	【317②】	【186④】	【278①】	【347②】	【357②】	前半【210②】 後半【210②】	【210②】	【210②】	【210②】	407(②)	407(②)	前半【387②】 後半【387②】
	受電	【252③】	【70④】	261(①) 【252③】	240(①)	240(①)	前半240(①)【80④】 後半【80④】	【70④】	【70④】	【90④】	303(③)	303(③)	前半【283③】 後半261(①)
関西	送電	【303③】	【200④】	【278①】	【301③】	【301③】	前半【200④】 後半【200④】	【200④】	【200④】	【220②】	400(③)	400(③)	前半【380③】 後半【343③】
	受電	【179②】	【91④】	【179②】	【230②】	【250②】	前半【122④】 後半【116④】	【109④】	【112④】	229(②) 【126④】	229(②)	229(②)	前半229(②)【219②】 後半【209②】

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

8. 運用容量算出結果（4）

80

2027年度 運用容量（休日昼間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	【177②】	【118④】	【177②】	【242②】	【242②】	前半【175④】 後半【150④】	【125④】	【133④】	273(②) 【166④】	273(②)	273(②)	前半273(②)【263②】 後半227(②)【217②】
	受電	【253②】	【253②】	【253②】	【301③】	【301③】	前半【301③】 後半【348④】	【328④】	【341④】	【239①】	376(②)	376(②)	前半【281①】 後半【303②】
北陸	送電	【317②】	【116④】	【278①】	【347②】	【347②】	前半【188④】 後半【148④】	【128④】	【141④】	【156④】	407(②)	407(②)	前半【387②】 後半【329①】
	受電	231(①)	231(①) 【70④】	231(①)	281(①)	281(①)	前半281(①)【80④】 後半【80④】	【70④】	【70④】	261(①) 【90④】	261(①)	261(①)	前半261(①) 後半231(①)
関西	送電	【253②】	【200④】	【253②】	【301③】	【301③】	前半【200④】 後半【200④】	【200④】	【200④】	【200④】	376(②)	376(②)	前半【326①】 後半【303②】
	受電	【177②】	【48④】	【177②】	【242②】	【242②】	前半【95④】 後半【70④】	【55④】	【63④】	273(②) 【76④】	273(②)	273(②)	前半273(②)【263②】 後半227(②)【217②】

2027年度 運用容量（休日夜間）

【万kW】

		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中部	送電	【199②】	【142④】	【199②】	【248②】	【258②】	前半【185④】 後半【173④】	【161④】	【171④】	【191②】	211(②)	211(②)	前半【191②】 後半【209②】
	受電	【260②】	【260②】	【260②】	【301③】	【301③】	前半【301③】 後半【383④】	【380④】	【394④】	【377②】	397(②)	397(②)	前半【377②】 後半330(②)【320②】
北陸	送電	【317②】	【154④】	【278①】	【347②】	【357②】	前半【200④】 後半【183④】	【180④】	【194④】	【210②】	407(②)	407(②)	前半【387②】 後半【387②】
	受電	190(①)	190(①) 【70④】	190(①)	233(①)	233(①)	前半233(①)【80④】 後半【80④】	【70④】	【70④】	269(①) 【90④】	269(①)	269(①)	前半269(①) 後半190(①)
関西	送電	【260②】	【200④】	【260②】	【301③】	【301③】	前半【200④】 後半【200④】	【200④】	【200④】	【200④】	397(②)	397(②)	前半【377②】 後半330(②)【320②】
	受電	【199②】	【72④】	【199②】	【248②】	【258②】	前半【105④】 後半【93④】	【91④】	【101④】	【118④】	211(②)	211(②)	前半【191②】 後半【209②】

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

8. 運用容量算出結果（5）

81

長期（2028年度～2035年度）運用容量

【万kW】

連系線名称	潮流向	2028年度	2029年度	2030年度	2031年度	2032年度	2033年度	2034年度	2035年度
中部フェンス	中部送電方向	310(②)	310(②)	算出条件等検討中 ²⁾					
	中部受電方向	329(①)	329(①)						
北陸フェンス ¹⁾	北陸受電方向	309(①)	309(①)						
	北陸送電方向	435(②)	435(②)						
関西フェンス	関西受電方向	310(②)	310(②)						
	関西送電方向	329(①)	329(①)						

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

1) 北陸フェンス受電方向について、想定しうる最大潮流値で決定要因となる制約がないため、最大潮流値を運用容量として記載。また制約要因は①（熱容量等）と記載。

2) 中部関西間連系線（関ヶ原北近江線）運開（2030年度予定）以降は、中部フェンス、関西フェンスは600万kW程度（中部関西間連系線に係る広域系統整備計画に基づく）へ拡大の見込み。北陸フェンスの拡大規模は未定。

※長期の運用容量は、FC容量300万kW断面で算出した。

（参考）第78回広域系統整備委員会 資料3-1より試算値

連系線	潮流方向	'28年度	'29年度	'30年度	'31年度	'32年度	'33年度
中部フェンス	北陸・関西向	310 (②)	310 (②)	655 (①)			
	中部向	329 (②)	329 (②)	676 (①)			
北陸フェンス	北陸向	309 (①)	309 (①)	354 (③)			
	中部・関西向	435 (②)	435 (②)	479 (②)			
関西フェンス	関西向	310 (②)	310 (②)	655 (①)			
	中部・北陸向	329 (①)	329 (①)	676 (①)			

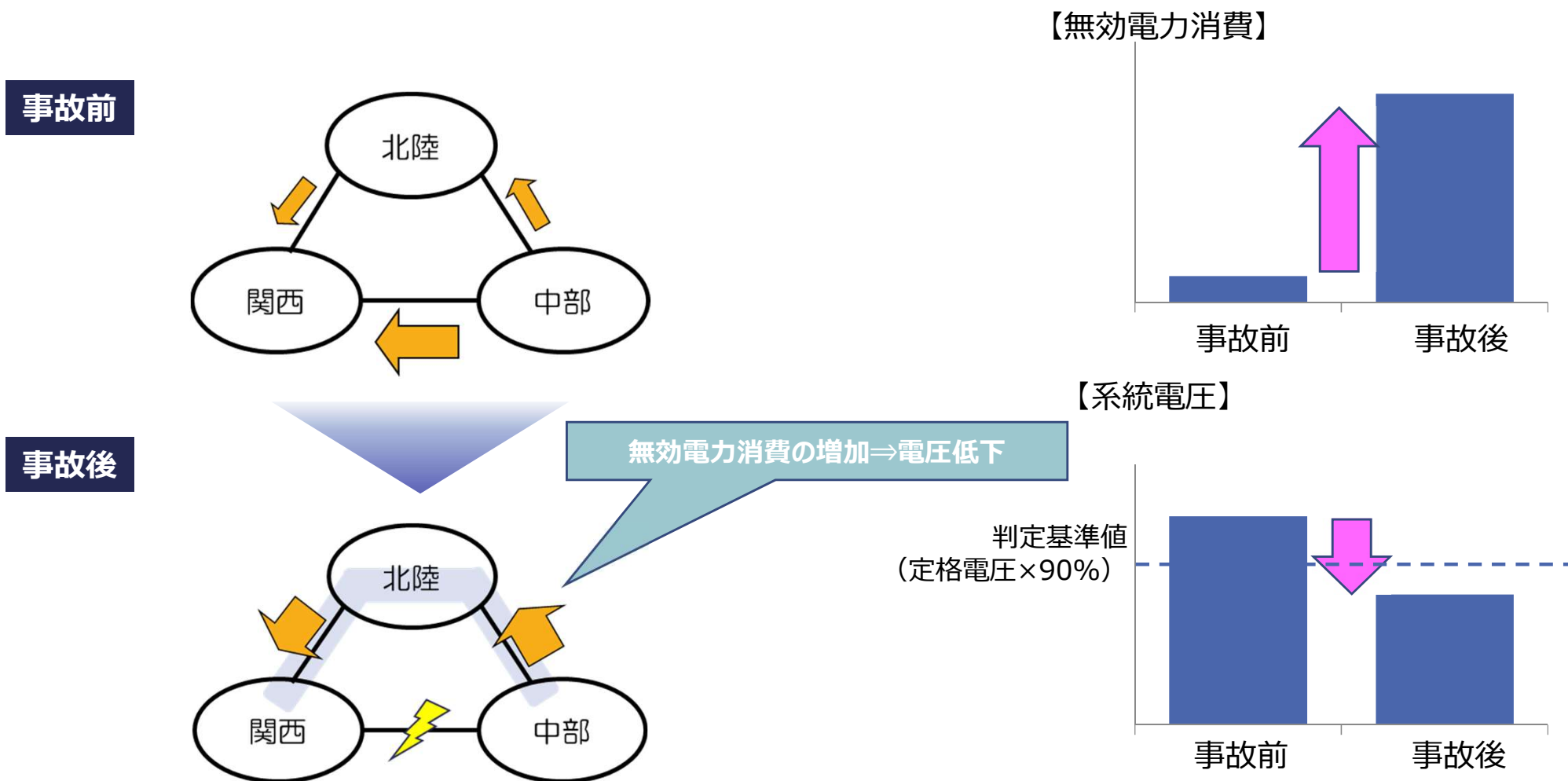
（ ）内は運用容量決定要因（①熱容量、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）

※増強後の運用容量値は8月ピーク需要断面の試算値。

月別等の各断面での運用容量は別途検討。

- 中部関西間連系線、北陸関西間連系線または中部北陸間連系設備のルート断事故時は、健全ルート側の潮流増加により無効電力消費が急増するため、主要系統の電圧が低下する。
- 主要系統の電圧が大幅に低下すると、大規模停電に至るおそれがあるため、電圧を安定的に維持できる（事故後の電圧が定格の90%以上となる）連系線潮流の最大値を運用容量に設定。
（詳細は2016年度第3回運用容量検討会資料2参照）

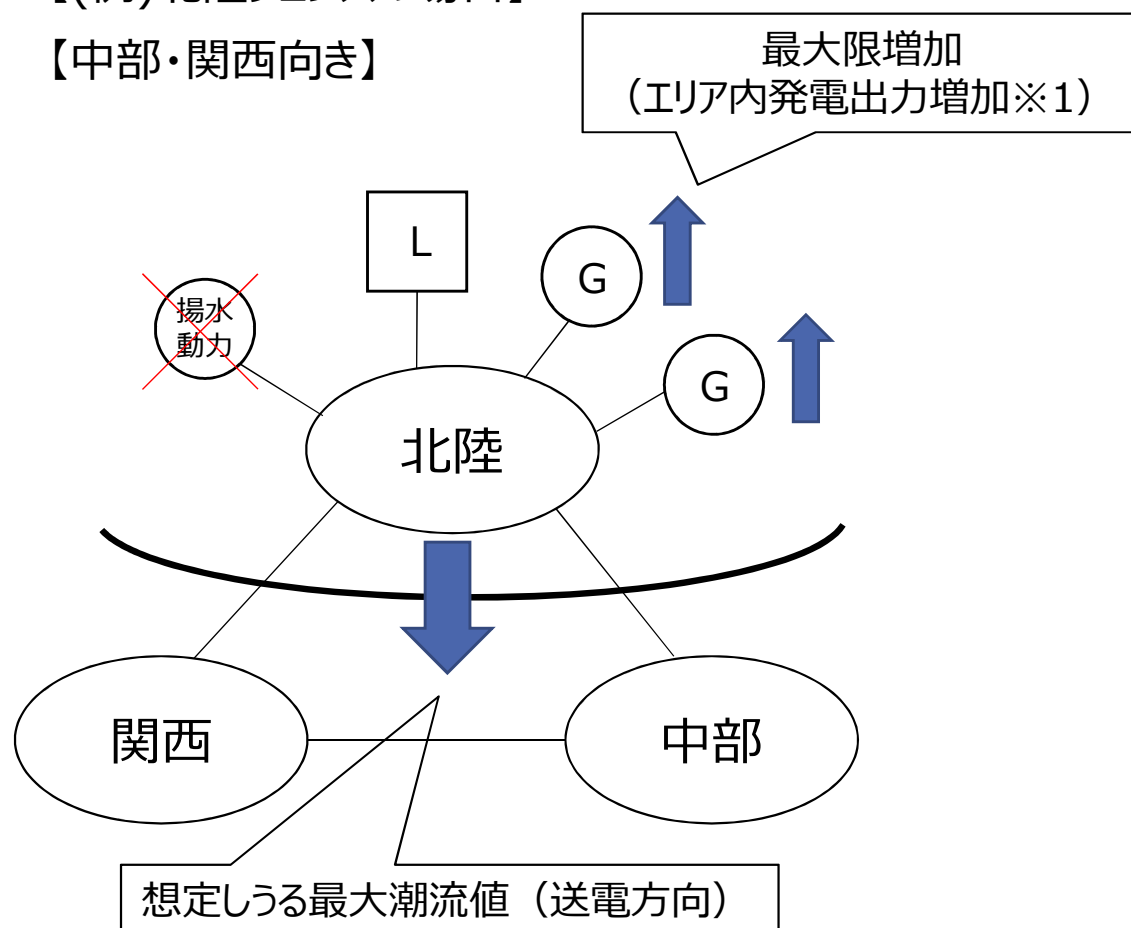
【（例）中部送電時の中部関西間連系線ルート断事故時の状況】（イメージ）



- 想定しうる最大潮流値とは、エリア内の発電を最大限増加、または減少した場合のフェンス潮流値をいう。
 - ・ 想定しうる最大潮流（送電方向）＝発電合計（最大）－想定需要
 - ・ 想定しうる最大潮流（受電方向）＝想定需要＋揚水動力
- 想定しうる最大潮流値で各種制約が発生しない場合は、想定しうる最大潮流値を運用容量値とし、制約要因は「熱容量等」と表記する。

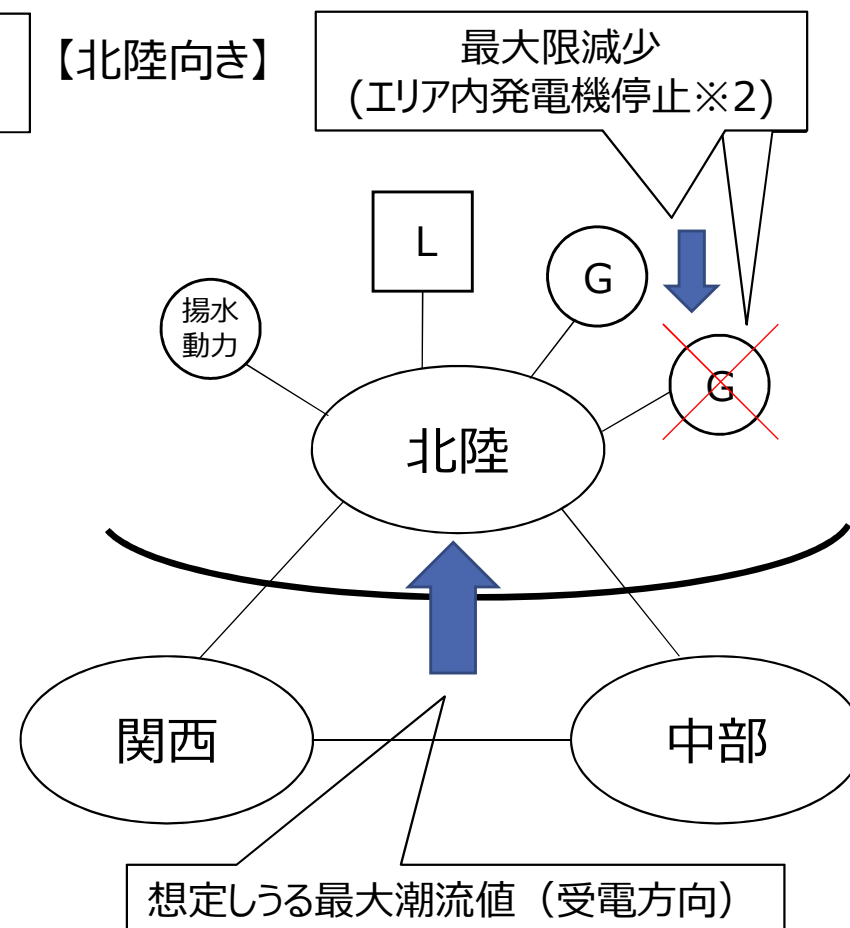
【(例)北陸フェンスの場合】

【中部・関西向き】



※1 地内潮流制約を考慮の上、発電出力を増加

【北陸向き】



※2 地内潮流制約を考慮の上、発電機を停止

4. 関西中国間連系線

1. 関西中国間連系線のフェンス潮流

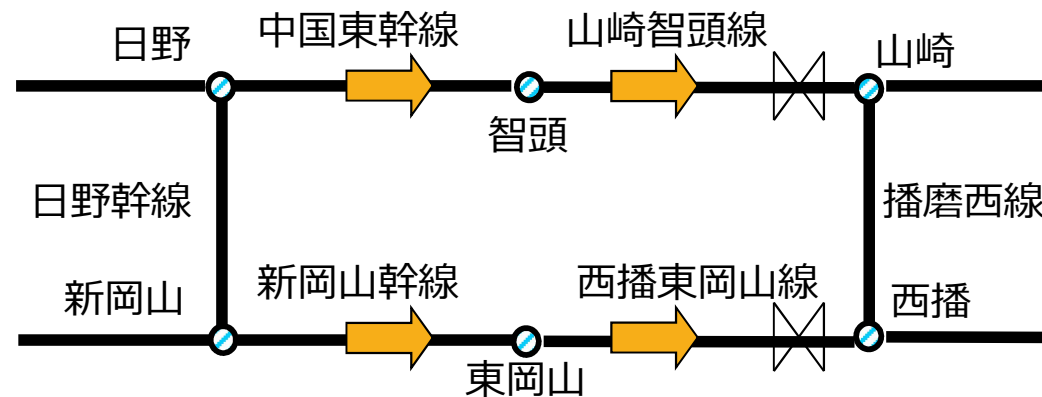
85

ループ系統を構成する西播東岡山線、山崎智頭線、播磨西線、新岡山幹線、日野幹線及び中国東幹線の2回線故障（ルート断）に伴う健全ルートへの回り込み潮流を考慮した関西中国間連系線のフェンス潮流により運用容量を算出する。

➤ 関西中国間連系線のフェンス潮流

以下のうち最大となる潮流値をいう

- 西播東岡山線潮流と山崎智頭線潮流の合計
- 西播東岡山線潮流と中国東幹線潮流の合計
- 新岡山幹線潮流と山崎智頭線潮流の合計
- 新岡山幹線潮流と中国東幹線潮流の合計



- 各限度値のうち最小の値を「運用容量」とする
 - 熱容量限度値
 - 同期安定性限度値
 - 電圧安定性限度値
 - 周波数維持限度値
- ただし、各限度値の全てを算出するのではなく、他の限度値が制約とならないことを確認する。

<考え方>

- 関西中国間連系線の1ルート故障時における健全回線の連続許容温度から求まる潮流もしくは直列機器の定格電流に基づく潮流の値とする。

<検討条件>

① 算術式

- $P = \sqrt{3}VI\cos\theta$ [W] （V：電圧 [V]、I：許容電流 [A]、 $\cos\theta$ ：力率）

② 検討断面

適用期間	冬季	夏季			冬季
	4月	5月	6～9月	10月	11～3月
周囲温度	25℃	35℃	40℃	35℃	25℃

③ 電源制限・負荷制限の織り込み

- なし

④ 想定故障

- 関西中国間連系線 2 回線停止（1ルート断）

<判定基準>

- 送電線及び直列機器の定格熱容量のうち最小値となること。

3. 熱容量限度値の考え方と判定基準（2）

－ 関西中国間連系線の定格熱容量 －

	容 量	備 考
西播東岡山線	【夏季】278万kW(1 回線あたり) 295万kW(1 回線あたり) 【冬季】326万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times \text{連続許容電流} \times 4 \times 0.95)$	【夏季】ACSR410mm ² ×4導体× 2 回線 40℃ : 846A/ 1 導体 35℃ : 898A/ 1 導体 【冬季】ACSR410mm ² ×4導体× 2 回線 25℃ : 992A/ 1 導体
直列機器	329万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95)$	断路器・遮断器・変流器:4,000A
山崎智頭線	554万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 1,686 \times 4 \times 0.95)$	TACSR810mm ² ×4導体× 2 回線 1,686A/ 1 導体
直列機器	329万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95)$	遮断器・変流器:4,000A
播磨西線	554万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 1,686 \times 4 \times 0.95)$	TACSR810mm ² ×4導体× 2 回線 1,686A/ 1 導体
直列機器	329万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95)$	遮断器・変流器:4,000A
新岡山幹線	370万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 1,125 \times 4 \times 0.95)$	TACSR410mm ² ×4導体× 2 回線 1,125A/ 1 導体
直列機器	329万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95)$	断路器・遮断器:4,000A
日野幹線	370万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 1,125 \times 4 \times 0.95)$	TACSR410mm ² ×4導体× 2 回線 1,125A/ 1 導体
直列機器	329万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95)$	断路器・遮断器:4,000A
中国東幹線	550万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 1,672 \times 4 \times 0.95)$	TACSR610mm ² ×4導体× 2 回線 1,672/ 1 導体
直列機器	329万kW(1 回線あたり) $(P=\sqrt{3} \times (500 \times 10^3) \times 4,000 \times 0.95)$	断路器・遮断器:4,000A

＜考え方＞

- 想定故障の発生を模擬した場合において、発電機の安定運転を維持できる潮流の値とする。

＜検討条件＞

① 解析ツール

- 潮流計算：電中研L法
- 同期安定性解析：電中研Y法

② 検討断面

- 10月夜間

同期安定性限度値は一般に発電機並入台数が少ない程小さくなることから、発電機並入台数が少ない10月夜間で検討する。

③ 系統模擬

- 原則、中西地域60Hz系統の各エリアの最高電圧（500kV）と次の電圧階級（275・220・187kV）の基幹系統について模擬を行う。
- ただし、275kV以下の系統については、発電機の安定運転に影響がない範囲で縮約する。

④ 想定電源

- 供給計画を基本に実運用を考慮して稼働電源を想定する。
- 新電力電源は発電計画を使用する。
- 太陽光、風力は、想定需要にて考慮する。

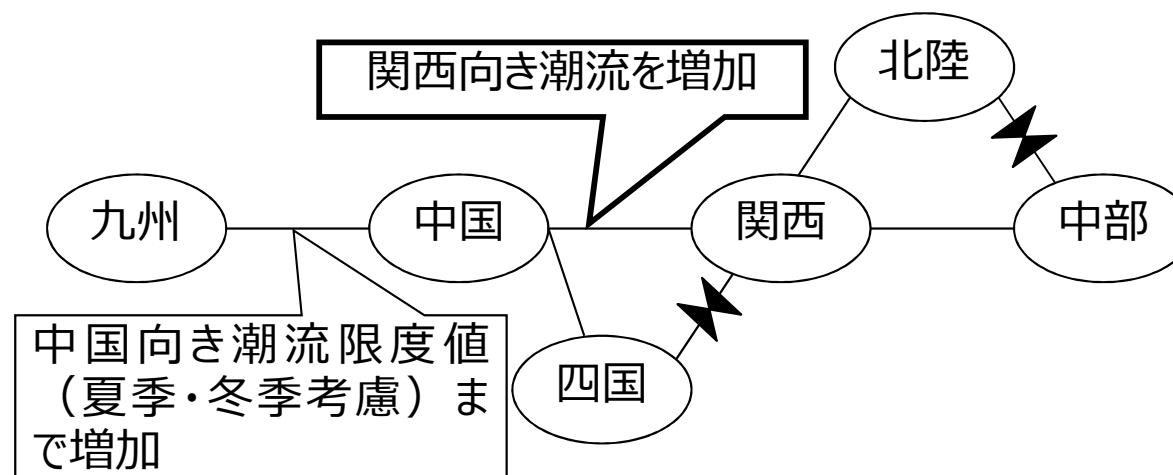
⑤ 想定需要

- 10月夜間：実績より想定

⑥ 関西中国間連系線潮流

- 中国→関西向き潮流

九州エリアの発電機を増加、関西エリアの発電機を減少させ、中国九州間連系線潮流を中国向き潮流限度値（フリンジ含む）となるまで増加させる。その後、中国エリアの発電機を西側から増加させ、関西エリアの発電機を抑制する。



➤ 関西→中国向き潮流

九州エリアの発電機を減少、関西エリア以東の発電機を増加させ、中国九州間連系線潮流を潮流限度値（フリンジ含む）となるまで増加させる。その後、関西エリア以東の発電機を増加させ、中国エリアの発電機を抑制する。

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

➤ 電源制限：あり、負荷制限：なし

中国地内の送電線（新岡山幹線、日野幹線、中国東幹線）の2回線故障（ルート断）に対しては、同期安定性を維持するために、電源制限を行うことがある。

⑧ 想定故障

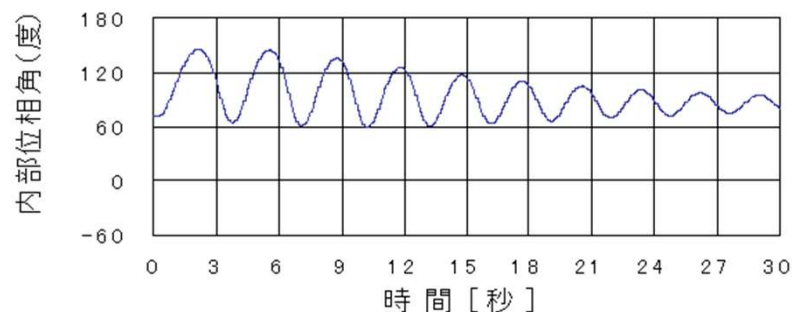
- 故障箇所：関西中国間連系線2回線（関西中国間連系線の1ルート断故障）
- 故障様相：三相6線地絡（両端）

＜判定基準＞

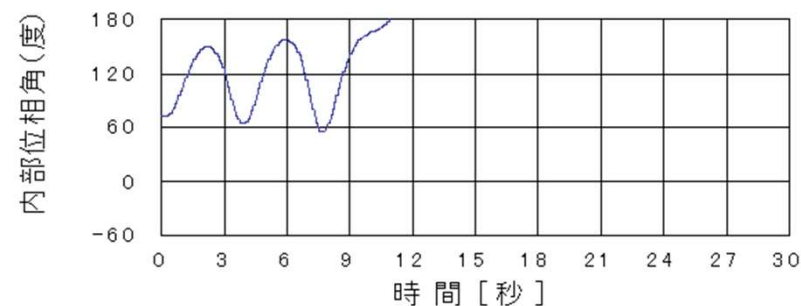
- 30秒間シミュレーションし、発電機内部位相角が収斂（収束）していること。

【発電機内部位相角の収斂】

安定な例



不安定な例



＜考え方＞

- 想定故障の発生を模擬した場合において、系統の電圧安定性を維持できる潮流の値とする。

＜検討条件＞

① 解析ツール

- 電中研L法

② 検討断面

- 8月昼間、1月昼間、10月昼間

電圧安定性限度値は一般に需要が大きい程小さくなることから、ピーク需要断面で検討する。

③ 系統模擬

- 「4. 同期安定性限度値の考え方と判定基準」の検討条件と同じ。

④ 想定電源

- 中国エリアの太陽光発電の出力は、 2σ 相当を考慮する。
- その他は「4. 同期安定性限度値の考え方と判定基準」の検討条件と同じ。

⑤ 想定需要

- 8月昼間：最大3日平均電力
- 1月昼間、10月昼間：実績より想定

⑥ 関西中国間連系線潮流

- 「4. 同期安定性限度値の考え方と判定基準」の検討条件と同じ。

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

- 電源制限：あり、負荷制限：なし

中国地内の送電線（新岡山幹線、日野幹線、中国東幹線）の2回線故障（ルート断）に対しては、電圧安定性を維持するために、電源制限を行うことがある。

⑧ 想定故障

- 「4. 同期安定性限度値の考え方と判定基準」の検討条件と同じ。

<判定基準>

- 基幹系統の母線電圧を維持できること。

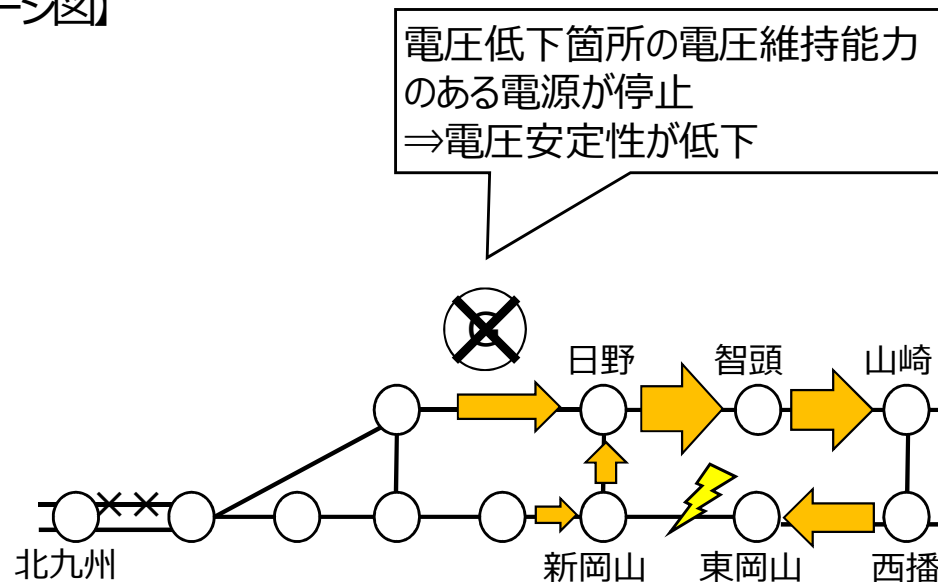
5. 電圧安定性限度値の考え方と判定基準（3）

関西中国間連系線は、送電線※1停止時、および電源※2停止時に、電圧安定性が低下することから、潮流実績等も踏まえた電源の稼働状況を想定して運用容量を算出する場合、送電線※1停止時および電源※2停止時の運用容量もそれぞれ算出する

※1 電力系統のインピーダンス増加による電圧降下が影響を与える送電線

※2 電圧低下箇所の電圧維持能力のある電源が停止

【イメージ図】



関西中国間連系線は、1ルート断で系統が分離されないため、周波数維持限度値の検討は行わない。

7. 各限度値算出結果（1）

（1）熱容量限度値

連系線名称	夏季		冬季	備考
	6～9月	5,10月		
関西中国間連系線	556万kW	590万kW	652万kW	ACSR410mm ² × 4 導体 × 1回線 (西播東岡山線)

夏季：5～10月 冬季：11～4月

（2）同期安定性限度値

関西中国間連系線潮流の向き	夏季	冬季	その他季
関西→中国 ¹⁾	470万kW ²⁾ で安定確認	465万kW ²⁾ で安定確認	460万kW ²⁾ で安定確認
中国→関西 ¹⁾	電圧安定性限度値 ³⁾ で安定確認	電圧安定性限度値 ³⁾ で安定確認	電圧安定性限度値 ³⁾ で安定確認

1) 数値はフリンジ分（38万kW）控除後の値

2) 電圧安定性限度値（平常時）

3) 運用容量に影響する送電線・電源を考慮した電圧安定性限度値

7. 各限度値算出結果（2）

（3）電圧安定性限度値

関西中国間 潮流の向き	区分 ¹⁾		
	夏季	冬季	その他季
関西→中国 ²⁾	470万kW	465万kW	460万kW
中国→関西 ²⁾	3)	3)	3)

1) 夏季（7/1～9/15）、冬季（12/1～3/15）、その他季（9/16～11/30、3/16～6/30）

2) 数値はフリンジ分（38万kW）控除後の値

3) 中国→関西は、以下の値を適用

【万kW】

潮流 方向	断面	送電線 ¹⁾	電源の運転台数 ⁴⁾							
			3台	2台			1台			0台
			平常時	電源1・2	電源2・3	電源1・3	電源1	電源2	電源3	—
中国 → 関西 ²⁾	夏季	2回線	485	465	470	475	455	450	465	445
		1回線	470	450	460	465	445	440	455	435
	冬季	2回線	475	455	460	465	445	440	455	435
		1回線	465	445	455	460	440	425	445	420
	その他 季	2回線	470	450	450	465	445	430	440	420
		1回線	465	445	440	460	440	420	430	410

2) 数値はフリンジ分（38万kW）控除後の値

4) 運用容量に影響する送電線・電源

（4）周波数維持限度値

制約なし

8. 運用容量算出結果（1）

100

2026年度 運用容量（関西向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
関西中国間 連系線	平日	昼間	445(③) 【415(③)】	445(③) 【295(①)】	450(③) 【278(①)】	465(③)	465(③)	前半465(③) 後半470(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	450(③) 【326(①)】	475(③) 【326(①)】	475(③)	475(③) 前半475(③) 【326(①)】 後半470(③) 【329(①)】
		夜間	445(③) 【415(③)】	445(③) 【295(①)】	450(③) 【278(①)】	465(③)	465(③)	前半465(③) 後半470(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	450(③) 【326(①)】	475(③) 【326(①)】	475(③)	475(③) 前半475(③) 【329(①)】 後半470(③) 【329(①)】
	休日	昼間	445(③)	445(③) 【295(①)】	450(③) 【278(①)】	465(③)	465(③)	前半465(③) 後半470(③)	450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	475(③) 【326(①)】	475(③)	475(③) 前半475(③) 【329(①)】 後半470(③) 【329(①)】
		夜間	445(③)	445(③) 【295(①)】	450(③) 【278(①)】	465(③)	465(③)	前半465(③) 後半470(③)	450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	475(③) 【326(①)】	475(③)	475(③) 前半475(③) 【329(①)】 後半470(③) 【329(①)】

2026年度 運用容量（中国向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
関西中国間 連系線	平日	昼間	460(③) 【435(③)】	460(③) 【295(①)】	460(③) 【278(①)】	470(③)	470(③)	前半470(③) 後半460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	460(③) 【326(①)】	465(③) 【326(①)】	465(③)	465(③) 前半465(③) 【326(①)】 後半460(③) 【329(①)】
		夜間	460(③) 【435(③)】	460(③) 【295(①)】	460(③) 【278(①)】	470(③)	470(③)	前半470(③) 後半460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	460(③) 【326(①)】	465(③) 【326(①)】	465(③)	465(③) 前半465(③) 【329(①)】 後半460(③) 【329(①)】
	休日	昼間	460(③)	460(③) 【295(①)】	460(③) 【278(①)】	470(③)	470(③)	前半470(③) 後半460(③)	460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	465(③) 【326(①)】	465(③)	465(③) 前半465(③) 【329(①)】 後半460(③) 【329(①)】
		夜間	460(③)	460(③) 【295(①)】	460(③) 【278(①)】	470(③)	470(③)	前半470(③) 後半460(③)	460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	465(③) 【326(①)】	465(③)	465(③) 前半465(③) 【329(①)】 後半460(③) 【329(①)】

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

8. 運用容量算出結果（2）

101

2027年度 運用容量（関西向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
関西中国間 連系線	平日	昼間	440(③) 【329(①)】	450(③) 【295(①)】	470(③) 【278(①)】	485(③)	485(③)	前半465(③) 【329(①)】 後半450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	440(③) 【326(①)】	460(③)	460(③)	前半460(③) 【326(①)】 後半440(③) 【326(①)】
		夜間	440(③) 【329(①)】	450(③) 【295(①)】	470(③) 【278(①)】	485(③)	485(③)	前半465(③) 【329(①)】 後半450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	440(③) 【326(①)】	460(③)	460(③)	前半460(③) 【326(①)】 後半440(③) 【326(①)】
	休日	昼間	440(③) 【329(①)】	450(③) 【295(①)】	470(③) 【278(①)】	485(③)	485(③)	前半465(③) 【329(①)】 後半450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	440(③) 【326(①)】	460(③)	460(③)	前半460(③) 【326(①)】 後半440(③) 【329(①)】
		夜間	440(③) 【329(①)】	450(③) 【295(①)】	470(③) 【278(①)】	485(③)	485(③)	前半465(③) 【329(①)】 後半450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	450(③) 【329(①)】	440(③) 【326(①)】	460(③)	460(③)	前半460(③) 【326(①)】 後半440(③) 【329(①)】

2027年度 運用容量（中国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
関西中国間 連系線	平日	昼間	460(③) 【329(①)】	460(③) 【295(①)】	460(③) 【278(①)】	470(③)	470(③)	前半470(③) 【329(①)】 後半460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	465(③) 【326(①)】	465(③)	465(③)	前半465(③) 【326(①)】 後半460(③) 【326(①)】
		夜間	460(③) 【329(①)】	460(③) 【295(①)】	460(③) 【278(①)】	470(③)	470(③)	前半470(③) 【329(①)】 後半460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	465(③) 【326(①)】	465(③)	465(③)	前半465(③) 【326(①)】 後半460(③) 【326(①)】
	休日	昼間	460(③) 【329(①)】	460(③) 【295(①)】	460(③) 【278(①)】	470(③)	470(③)	前半470(③) 【329(①)】 後半460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	465(③) 【326(①)】	465(③)	465(③)	前半465(③) 【326(①)】 後半460(③) 【329(①)】
		夜間	460(③) 【329(①)】	460(③) 【295(①)】	460(③) 【278(①)】	470(③)	470(③)	前半470(③) 【329(①)】 後半460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	460(③) 【329(①)】	465(③) 【326(①)】	465(③)	465(③)	前半465(③) 【326(①)】 後半460(③) 【329(①)】

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。 【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

8. 運用容量算出結果（3）

102

長期（2028年度～2035年度）運用容量

【万kW】

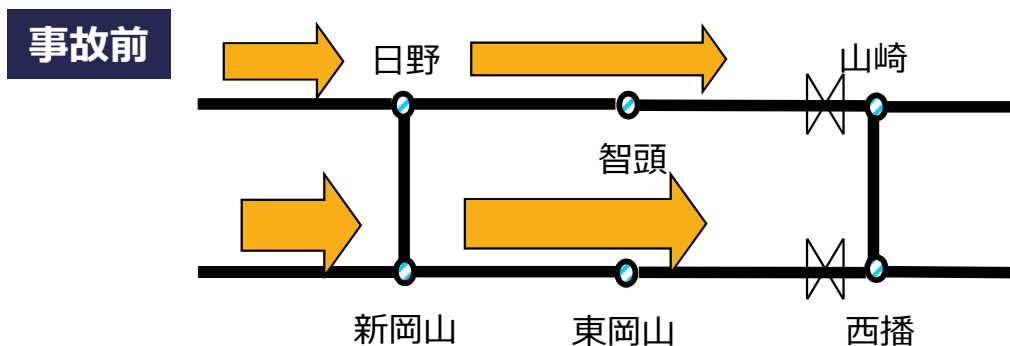
連系線名称	潮流向	2028年度	2029年度	2030年度	2031年度	2032年度	2033年度	2034年度	2034年度
関西中国間 連系線	関西向	485(③)	485(③)	485(③)	485(③)	485(③)	485(③)	485(③)	485(③)
	中国向	470(③)	470(③)	470(③)	470(③)	470(③)	470(③)	470(③)	470(③)

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

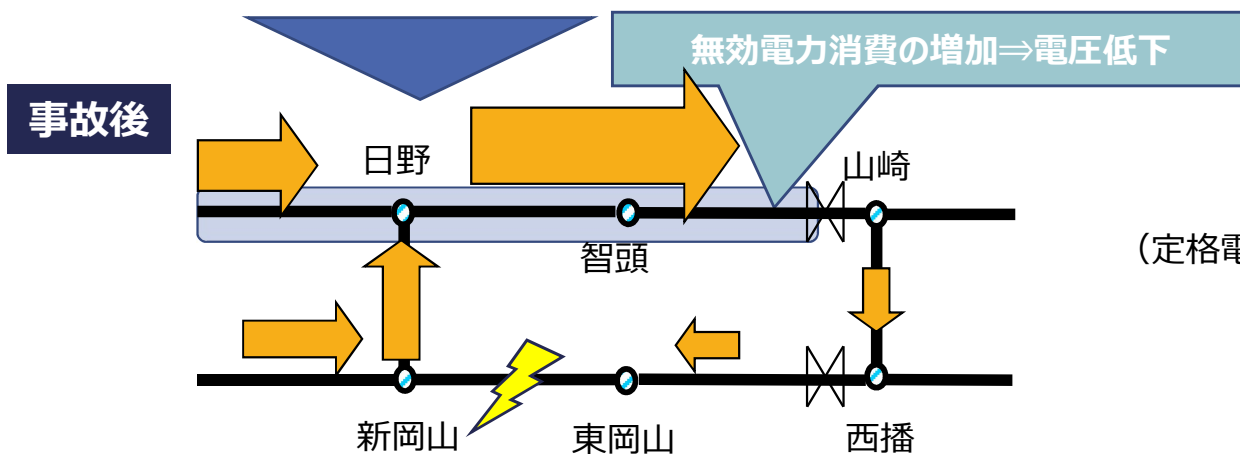
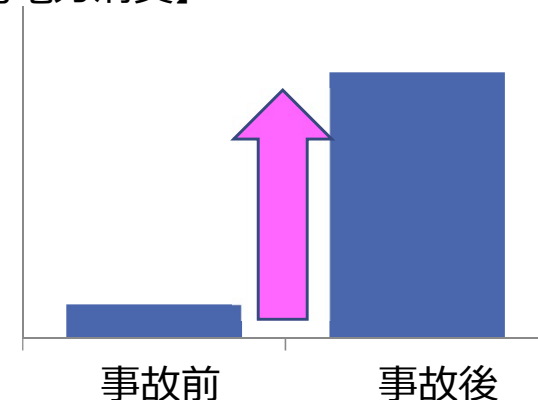
※2027年度及び長期の運用容量の算出においては、熱容量、同期安定性、電圧安定性の限度値に影響を与えるような系統変更等の計画がないため、2026年度断面で検討したこれらの限度値を使用した。

- 関西中国間連系線のルート断事故時は、健全ルート側の潮流増加により無効電力消費が急増するため、主要系統の電圧が低下する。
- 主要系統の電圧が大幅に低下すると、大規模停電に至るおそれがあるため、電圧を安定的に維持できる（事故後の電圧が定格の90%以上となる）連系線潮流の最大値を運用容量に設定。
（詳細は2016年度第3回運用容量検討会資料2参照）

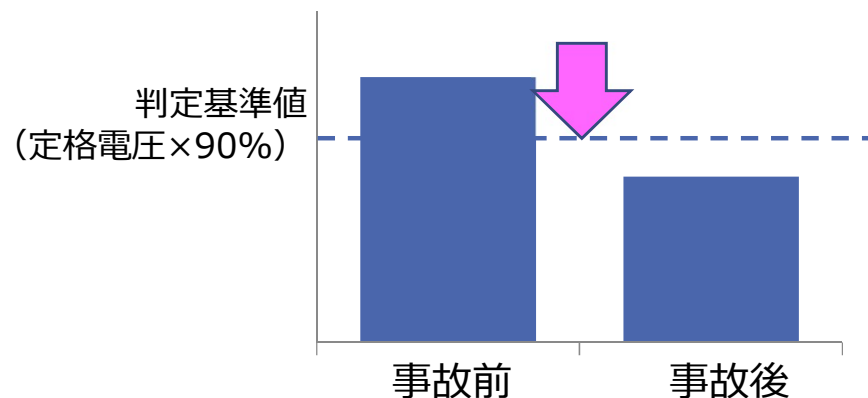
【関西中国間連系線ルート断事故時の状況】（イメージ）



【無効電力消費】



【系統電圧】



5. 中国四国間連系線

- 各限度値のうち最小の値を「運用容量」とする
 - 熱容量限度値
 - 同期安定性限度値
 - 電圧安定性限度値
 - 周波数維持限度値
- 中国四国間連系線では、熱容量限度値が最小値となることから、同期安定性、電圧安定性、周波数維持面は、熱容量限度値の制約とならないことを確認する。

<考え方>

- N-1故障時における健全回線の連続許容温度から求まる潮流もしくは直列機器の定格電流に基づく潮流の値とする。

<検討条件>

- ① 算術式
 - $P = \sqrt{3}VI\cos\theta$ [W] （V：電圧 [V]、I：許容電流 [A]、 $\cos\theta$ ：力率）
- ② 検討断面
 - 夏季＜周囲温度：40℃＞
- ③ 電源制限・負荷制限の織り込み
 - なし
- ④ 想定故障
 - 中国四国間連系線1回線停止

<判定基準>

- 送電線及び直列機器の定格熱容量のうち最小値となること。

	容 量	備 考
中国四国間連系線 (本四連系線)	120万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 1540 * 0.90$)	OF 2,500mm ² ×2回線 1,540A/ケーブル
直列機器	329万kW ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 4000 * 0.95$)	変流器:4,000A

下げ代不足が想定される期間の運用容量算出方法（中国向）

<考え方>

- 下げ代不足が想定される期間は、N-1故障時における健全回線の短時間許容温度から求まる潮流もしくは直列機器の定格電流に基づく潮流の値とする。

<検討条件>

① 算術式

- $P = \sqrt{3}VI\cos\theta$ [W] （V：電圧 [V]、I：許容電流 [A]、 $\cos\theta$ ：力率）

② 検討断面

- 夏季＜周囲温度：40℃＞

③ 電源制限・負荷制限の織り込み

- なし

④ 想定故障

- 中国四国間連系線 1 回線停止

下げ代不足が想定される期間の運用容量算出方法（中国向）（つづき）

<判定基準>

- 送電線及び直列機器の定格熱容量のうち最小値となること。

	容 量	備 考
中国四国間連系線 （本四連系線）	145万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 1860 * 0.90$)	OF 2,500mm ² ×2回線 1,860A/ケーブル(短時間値)
直列機器	329万kW ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 4000 * 0.95$)	変流器:4,000A

＜考え方＞

- 想定故障の発生を模擬した場合において、発電機の安定運転を維持できる潮流の値とする。

＜検討条件＞

① 解析ツール

- 潮流計算：電中研L法
- 同期安定性解析：電中研Y法

② 検討断面

- 8月昼間、10月夜間
年間のピークである8月昼間に加え、同期安定性限度値は一般に発電機並入台数が少ない程小さくなることから、年間を通じて発電機並入台数が少ない10月夜間を検討する。

③ 系統模擬

- 原則、中西地域60Hz系統の各エリアの最高電圧（500kV）と次の電圧階級（275・220・187kV）の基幹系統について模擬を行う。
- ただし、275kV以下の系統については、発電機の安定運転に影響がない範囲で縮約する。

④ 想定電源

- 供給計画を基本に実運用を考慮して稼働電源を想定する。
- 新電力電源は発電計画を使用する。
- 太陽光、風力は、想定需要にて考慮する。

⑤ 想定需要

- 8月昼間：実績より想定
- 10月夜間：実績より想定

⑥ 中国四国間連系線潮流

- 四国→中国向き潮流
下げ代不足が想定される期間の1回線熱容量（145万kW）にフリンジを加えた潮流となるように四国側の発電量を増加し、本州側の発電量を抑制する。
- 中国→四国向き潮流
1回線熱容量（120万kW）にフリンジを加えた潮流となるように本州側の発電量を増加し、四国側の発電量を抑制する。

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

➤ なし

⑧ 想定故障

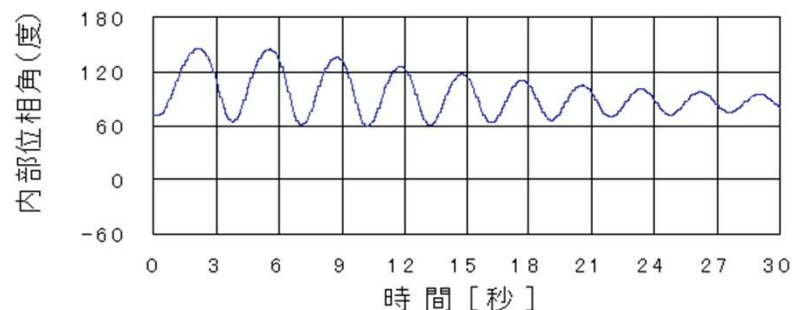
- 故障箇所：中国四国間連系線1回線（両端）
東岡山・讃岐変電所 500kV片母線
- 故障様相：三相3線地絡（中国四国間連系線）
三相地絡（東岡山・讃岐変電所母線）

<判定基準>

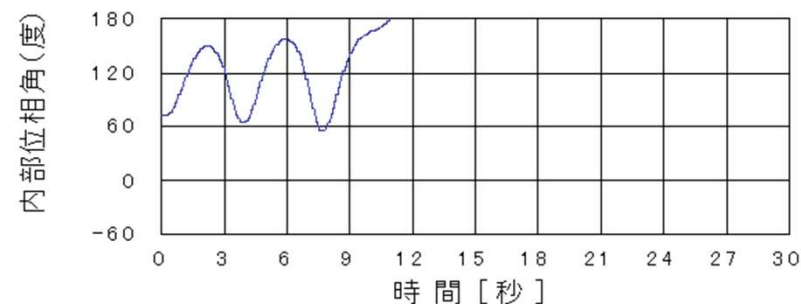
- 30秒間シミュレーションし、発電機内部位相角が収斂（収束）していること。

【発電機内部位相角の収斂】

安定な例



不安定な例



＜考え方＞

- 想定故障の発生を模擬した場合において、系統の電圧安定性を維持できる潮流の値とする。

＜検討条件＞

- 「3. 同期安定性限度値の考え方と判定基準」の検討条件と同じ。

＜判定基準＞

- 基幹系統の母線電圧を維持できること。

<考え方>

- 中国四国間連系線2回線故障において、それぞれの系統が大幅に周波数上昇（または低下）することなく、周波数面からの系統安定維持が可能となる潮流の値とする。

<検討条件>

① 算術式

- 四国系統の周波数低下
阿南紀北EPPS制御量及び中西地域周波数低下事象により判明した発電機解列を考慮する。

$$\text{系統容量} \times \text{系統特性定数} + \text{阿南紀北EPPS制御量} - \text{発電機解列量}$$

- 四国系統の周波数上昇
無制御潮流に抑制対象発電機及び阿南紀北EPPS制御量を考慮する。

$$\text{無制御潮流（20万kW}^1\text{）} + \text{抑制対象発電機及び阿南紀北EPPS制御量}$$

1) シミュレーションにより算出（2016年度第3回運用容量検討会）

- 中西系統（四国除く）の周波数低下、周波数上昇
周波数低下側は、FC及び阿南紀北EPPS制御量、中西地域周波数低下事象により判明した発電機解列を考慮する。

$$\text{系統容量} \times \text{系統特性定数} \left(+ \text{EPPS制御量} - \text{発電機解列量} \right) \quad 2、3)$$

2) () は周波数低下側のみ

3) FCのEPPS制御量が、阿南紀北EPPS制御量を控除した発電機解列量より大きい場合は、FCのEPPS動作までの時間遅れによる影響を考慮する。

② 検討断面

➤ 中国→四国向き潮流

- ・ 月別：月別区分に加え、端境期である9月・11月・3月については、前後半に区分し、15区分化。
- ・ 時間帯別：昼間、夜間。
- ・ 平休日別：平日、休日、特殊日（ゴールデンウィーク、盆、年末年始）。

➤ 四国→中国向き潮流

- ・ 月別：月別区分として12区分化。
- ・ 時間帯別：昼間、夜間。
- ・ 平休日別：平日、休日、特殊日（ゴールデンウィーク、盆、年末年始）。

③ 想定需要

➤ 最小需要を実績比率から想定

④ 電源制限・負荷制限の織り込み

➤ 四国系統 電源制限、負荷制限：あり¹⁾ 阿南紀北EPPS²⁾を見込む

➤ 中西系統（四国除く）電源制限、負荷制限：なし また、FC及び阿南紀北EPPSを見込む

- 1) 四国エリアにおいて、中国四国間連系線2回線故障により、既定の周波数限度を上回る（下回る）場合には、周波数を規定の範囲内に収めるため、電源制限（負荷制限）を行う。
- 2) 中国四国間連系線2回線故障時、系統安定化装置からの指令により阿南紀北直流幹線の潮流を自動調整することで、周波数維持などを図る機能

⑤ 想定故障

- 中国四国間連系線2回線故障

⑥ 系統の周波数特性

	中西系統（四国除く）	四国系統
周波数低下側	4.4%MW／0.8Hz	4.4%MW／0.8Hz
周波数上昇側	14.0%MW／0.6Hz	—

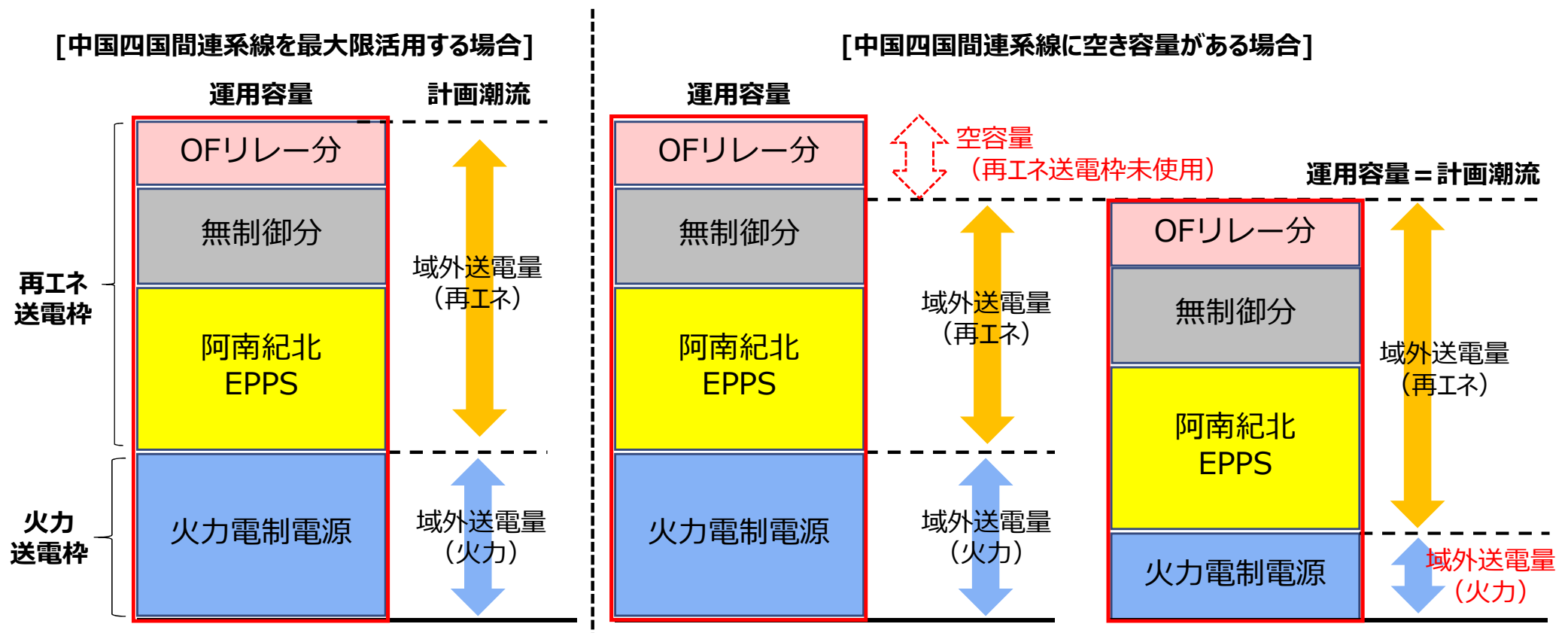
<判定基準>

- 四国系統の周波数が、59.2Hzから60.3Hzの範囲を維持できること。
- 中西系統（四国除く）の周波数が、59.2Hzから60.6Hzの範囲を維持できること。

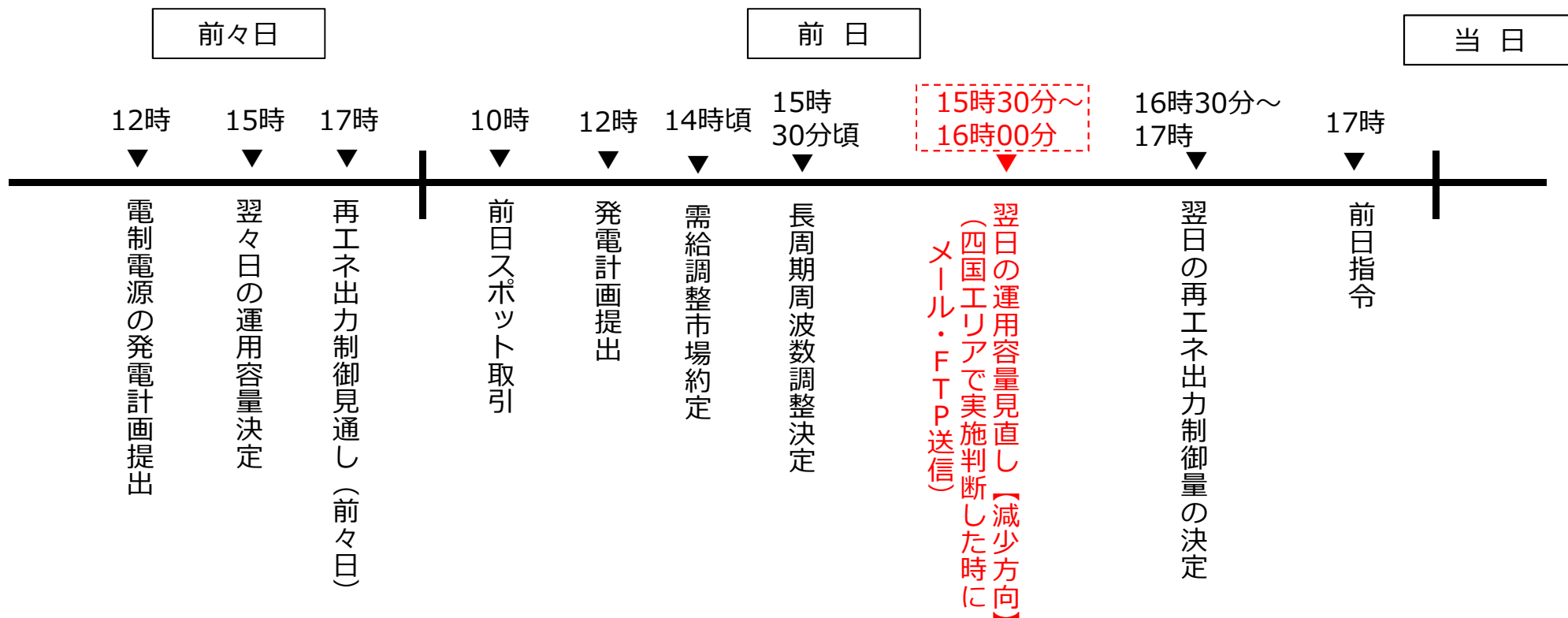
再エネ出力制御量低減策による運用容量算出方法（中国向）

<考え方>

- 中国四国間連系線2回線故障において、四国エリアの周波数上昇を抑制するための電制電源が一定量必要であり、前々日に確定した運用容量を維持するように火力電制電源の調整を行う場合がある。
- 一方、四国エリアの下げ代不足により、長周期広域周波数調整を申し入れ、その決定後に中国四国間連系線に空容量がある場合、その後に当該連系線が最大限活用される蓋然性が低いことから、再エネを有効に活用できるよう火力電制電源出力を可能な範囲で抑制し運用容量を見直す。



- 前日スポット市場取引、長周期広域周波数調整の決定後に空容量があり、運用容量見直しにより再エネ出力制御量の抑制が可能と判断した場合、本運用対策を実施する。



（1）熱容量限度値

中国四国間連系統 潮流の向き	容量	備考
中国→四国	120万kW	OF 2,500mm ² × 1回線
四国→中国	120万kW (145万kW) ^{1) 2)}	OF 2,500mm ² × 1回線 (OF 2,500mm ² × 1回線 短時間値) ^{1) 2)}

1) 下げ代不足が想定される期間の熱容量限度値を示しており、実需給に近づいた断面で反映する。

2) 市場分断の改善を目的とし7～9月の熱容量限度値に適用している。

（2）同期安定性限度値

中国四国間連系統 潮流の向き	8月昼間	10月夜間
中国→四国 ³⁾	120万kW ⁴⁾ で安定確認	
四国→中国 ³⁾	145万kW ^{5) 6)} で安定確認	

3) 数値はフリンジ分（18万kW）控除後の値

4) 熱容量限度値

5) 下げ代不足が想定される期間の熱容量限度値

6) 市場分断の改善を目的とし7～9月に適用する熱容量限度値

（3）電圧安定性限度値

中国四国間連系線 潮流の向き	8月昼間	10月夜間
中国→四国 ¹⁾	120万kW ²⁾ で安定確認	
四国→中国 ¹⁾	145万kW ^{3) 4)} で安定確認	

1) 数値はフリンジ分（18万kW）控除後の値

2) 熱容量限度値

3) 下げ代不足が想定される期間の熱容量限度値

4) 市場分断の改善を目的とし7～9月に適用する熱容量限度値

（4）周波数維持限度値

中国四国間連系線 潮流の向き	年 間
中国→四国	次頁に記載
四国→中国	145万kW ^{5) 6)} で安定確認

5) 下げ代不足が想定される期間の熱容量限度値

6) 市場分断の改善を目的とし7～9月に適用する熱容量限度値

6. 各限度値算出結果（3）

120

2026年度 周波数維持限度値（四国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国四国間 連系線	平日	昼間	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上	120以上	前半120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	前半120以上 後半120以上	120以上	120以上	120以上 【120以上】	前半120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】
		夜間	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上	120以上	前半120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	前半120以上 後半120以上	120以上	120以上	120以上 【120以上】	前半120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】
	休日	昼間	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上	120以上	前半120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	前半120以上 後半120以上	120以上	120以上	120以上 【120以上】	前半120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】
		夜間	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上	120以上	前半120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	前半120以上 後半120以上	120以上	120以上	120以上 【120以上】	前半120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面	GW	盆	年末年始
中国四国間連系線	特殊日	昼間	120以上 【120以上】	120以上
		夜間	120以上 【120以上】	120以上

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30～5/1	—	—
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。（関西四国間連系設備の作業停止を含む）

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

6. 各限度値算出結果（4）

121

2027年度 周波数維持限度値（四国向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国四国間連系線	平日	昼間	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上	120以上	前半120以上 後半120以上	120以上 【120以上】	前半120以上 後半120以上 【120以上】	120以上	120以上	120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】
		夜間	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上	120以上	前半120以上 後半120以上	120以上 【120以上】	前半120以上 後半120以上 【120以上】	120以上	120以上	120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】
	休日	昼間	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上	120以上	前半120以上 後半120以上	120以上	前半120以上 後半120以上	120以上	120以上	120以上 【120以上】 後半120以上 【111】
		夜間	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上 【120以上】	120以上	120以上	前半120以上 後半120以上	120以上	前半120以上 後半120以上	120以上	120以上	120以上 【120以上】 後半120以上 【120以上】

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面	GW	盆	年末年始
中国四国間連系線	特殊日	昼間	120以上 【120以上】	120以上
		夜間	120以上 【120以上】	120以上

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30	—	—
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。（関西四国間連系設備の作業停止を含む）

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（1）

122

2026年度 運用容量（中国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国四国間 連系線	平日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	145(①)	145(①)	145(①) 【145(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	145(①)	145(①)	145(①) 【145(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】
	休日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	145(①)	145(①)	145(①) 【145(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	145(①)	145(①)	145(①) 【145(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国四国間連系線	特殊日	昼間	120(①) 【120(①)】	145(①)	120(①)
		夜間	120(①) 【120(①)】	145(①)	120(①)

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30～5/1	—	—
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。（関西四国間連系設備の作業停止を含む）

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（2）

123

2026年度 運用容量（四国向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国四国間連系線	平日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	前半120(①) 後半120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	前半120(①) 後半120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】
	休日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	前半120(①) 後半120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	前半120(①) 後半120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面	GW	盆	年末年始
中国四国間連系線	特殊日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①)
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①)

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30～5/1	—	—
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。（関西四国間連系設備の作業停止を含む）

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（3）

124

2027年度 運用容量（中国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国四国間 連系線	平日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	145(①)	145(①)	145(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	145(①)	145(①)	145(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】
	休日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	145(①)	145(①)	145(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	145(①)	145(①)	145(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国四国間連系線	特殊日	昼間	120(①) 【120(①)】	145(①)	120(①)
		夜間	120(①) 【120(①)】	145(①)	120(①)

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30	—	—
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。（関西四国間連系設備の作業停止を含む）

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（4）

125

2027年度 運用容量（四国向）

【万kW】

連系線名称	断面	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国四国間連系線	平日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 後半120(①)	120(①) 【120(①)】	前半120(①) 後半120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 後半120(①)	120(①) 【120(①)】	前半120(①) 後半120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】
	休日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 後半120(①)	120(①)	前半120(①) 後半120(①)	120(①)	120(①)	前半120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【111(④)】
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①) 【120(①)】	120(①)	120(①)	前半120(①) 後半120(①)	120(①)	前半120(①) 後半120(①)	120(①)	120(①)	前半120(①) 【120(①)】 後半120(①) 【120(①)】

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面	GW	盆	年末年始
中国四国間連系線	特殊日	昼間	120(①) 【120(①)】	120(①)
		夜間	120(①) 【120(①)】	120(①)

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30	—	—
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。（関西四国間連系設備の作業停止を含む）

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（5）

126

長期（2028年度～2035年度）運用容量

【万kW】

連系線名称	潮流向	2028年度	2029年度	2030年度	2031年度	2032年度	2033年度	2034年度	2035年度
中国四国間 連系線	中国向	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)
	四国向	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)	120(①)

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

※2027年度及び長期の運用容量の算出においては、熱容量、同期安定性、電圧安定性の限度値に影響を与えるような系統変更等の計画がないため、2026年度断面で検討したこれらの限度値を使用した。

6. 中国九州間連系線

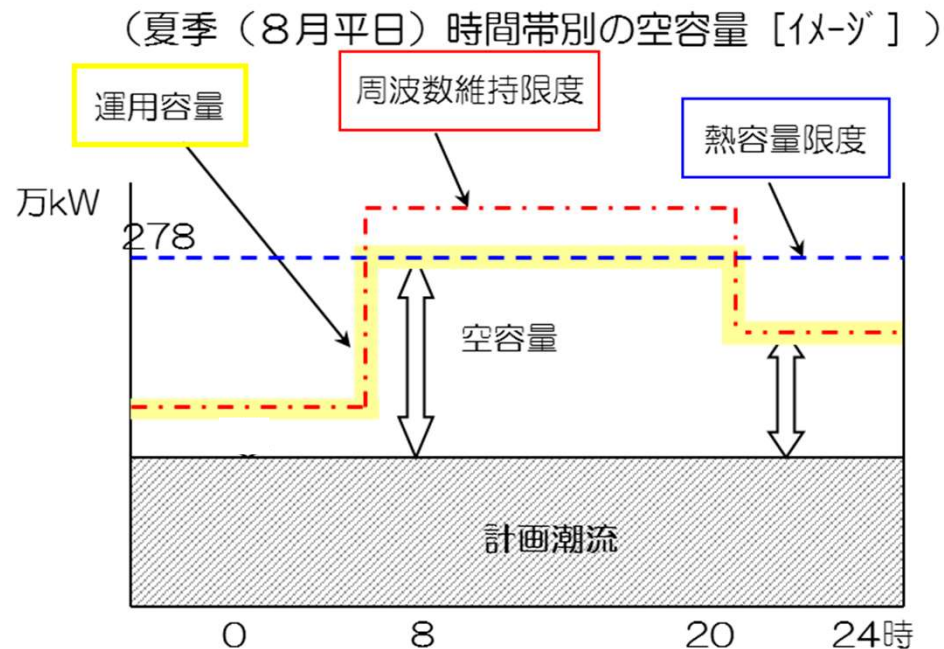
- 各限度値のうち最小の値を「運用容量」とする
 - ・ 熱容量限度値
 - ・ 同期安定性限度値
 - ・ 電圧安定性限度値
 - ・ 周波数維持限度値
- 現行の中国九州間連系線の運用容量は以下の制約要因から定まっている。なお、同期安定性限度値、電圧安定性限度値は、熱容量限度値に比べて大きいことを確認している。

【中国向き】

熱容量限度値または周波数維持限度値の内、最小値から決定

【九州向き】

周波数維持限度値から決定



- 熱容量限度値
連系線 1 回線事故時における健全回線側の連続許容温度から求まる電流に基づく潮流値
- 周波数維持限度値
それぞれの系統が大幅な周波数上昇・低下することなく、周波数面からの系統安定維持が可能となる潮流値

<考え方>

- N-1故障時における健全回線の連続許容温度から求まる潮流もしくは直列機器の定格電流に基づく潮流の値とする。

<検討条件>

① 算術式

- $P = \sqrt{3}VI\cos\theta$ [W] (V : 電圧 [V]、I : 許容電流 [A]、 $\cos\theta$: 力率)

② 検討断面

適用期間	夏季				冬季	夏季
	4～5月	6～9月	10月	11月	12～2月	3月
周囲温度	35℃	40℃	35℃	30℃	25℃	30℃

③ 電源制限・負荷制限の織り込み

- なし

④ 想定故障

- 中国九州間連系線1回線停止

<判定基準>

- 送電線及び直列機器の定格熱容量のうち最小値となること。

	容 量	備 考
中国九州間連系線 (関門連系線)	【夏季】278万kW(1回線あたり) 295万kW(1回線あたり) 311万kW(1回線あたり) 【冬季】326万kW(1回線あたり) ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * \text{連続許容電流} * 4 * 0.95$)	【夏季】ACSR410mm ² ×4導体×2回線 40℃ : 846A/1導体 35℃ : 898A/1導体 30℃ : 946A/1導体 【冬季】ACSR410mm ² ×4導体×2回線 25℃ : 992A/1導体
直列機器	329万kW ($P = \sqrt{3} * (500 * 10^3) * 4000 * 0.95$)	遮断器・断路器・変流器 : 4,000A

＜考え方＞

- 想定故障の発生を模擬した場合において、発電機の安定運転を維持できる潮流の値とする。
- 同期安定性限度値は、熱容量限度値に比べて大きいことを確認している。

＜検討条件＞

① 解析ツール

- 潮流計算：電中研L法
- 同期安定性解析：電中研Y法

② 検討断面

- 8月昼間、10月夜間、1月昼間、1月夜間
年間のピークである8月昼間に加え、同期安定性限度値は一般に発電機並入台数が少ない程小さくなることから、年間を通じて発電機並入台数が少ない10月夜間を検討する。また、冬季は別途熱容量限度値を設定することから1月についても検討する。

③ 系統模擬

- 原則、中西地域60Hz系統の各エリアの最高電圧（500kV）と次の電圧階級（275・220・187kV）の基幹系統について模擬を行う。
- ただし、275kV以下の系統については、同期安定性への影響がない範囲で縮約する。

④ 想定電源

- 供給計画を基本に実運用を考慮して稼働電源を想定する。
- 新電力電源は発電計画を使用する。
- 太陽光、風力は、想定需要にて考慮する。

⑤ 想定需要

- 8月昼間：最大3日平均電力
- 10月夜間、1月昼間、1月夜間：実績より想定

⑥ 中国九州間連系線潮流

- 九州→中国向き潮流
関西中国間連系線潮流の関西向き潮流限度値（フリンジ含む）を中国から関西へ流したうえで、九州エリアの発電量を増加させ、中国エリアの発電量を抑制する。
- 中国→九州向き潮流
関西中国間連系線潮流の中国向き潮流限度値（フリンジ含む）を関西から中国へ流したうえで、中国エリアの発電量を増加させ、九州エリアの発電量を抑制する。

⑦ 電源制限・負荷制限の織り込み

➤ なし

⑧ 想定故障

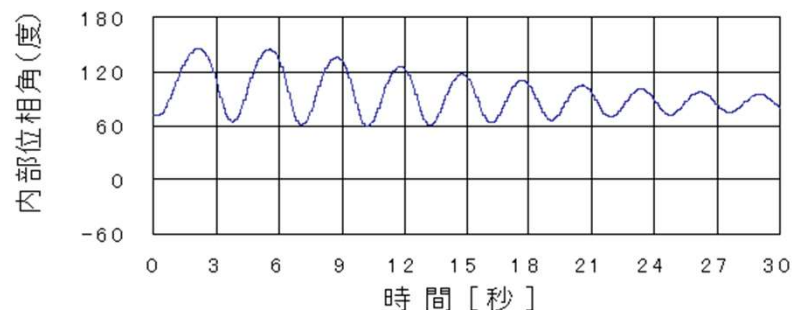
- 故障箇所：中国九州間連系線1回線
新山口・北九州変電所 500kV片母線
- 故障様相：三相 3 線地絡（中国九州間連系線）
三相地絡（新山口・北九州変電所母線）

<判定基準>

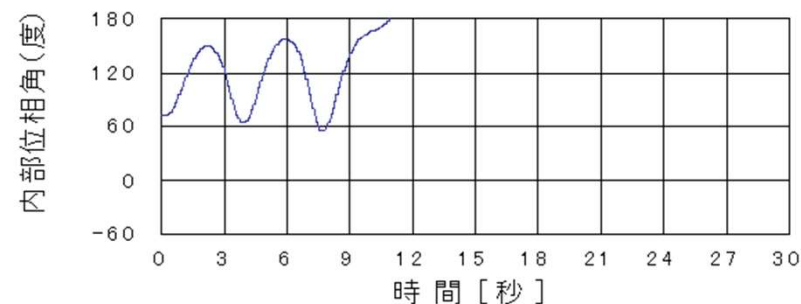
- 30秒間シミュレーションし、発電機内部位相角が収斂（収束）していること。

【発電機内部位相角の収斂】

安定な例



不安定な例



＜考え方＞

- 想定故障の発生を模擬した場合において、系統の電圧安定性を維持できる潮流の値とする。
- 電圧安定性限度値は、熱容量限度値に比べて大きいことを確認している。

＜検討条件＞

- 同期安定性の検討を行う中で電圧安定性の健全性を確認

＜判定基準＞

- 基幹系統の母線電圧を維持できること。

＜考え方＞

- 中国九州間連系線2回線故障において、それぞれの系統が大幅な周波数上昇（または低下）することなく、周波数面からの系統安定維持が可能となる潮流の値とする。
- ただし中国向きについては、中西地域周波数低下事象により判明した発電機解列量を反映した際の、運用容量低下による社会的影響を考慮し、当面の間運用容量を維持する運用対策を実施する。

＜検討条件＞

① 算術式

- 中国以東系統

系統容量×系統特性定数（+EPPS見込み量〔10万kW〕）¹⁾

1)（ ）は周波数低下側のみ

- 九州系統の周波数上昇

系統容量×系統特性定数+電源制限対象分

- 九州系統の周波数低下

系統容量×系統特性定数－発電機解列量

② 検討断面

- 中国九州間連系線の利用実態から混雑の解消または緩和を図るため断面を細分化
 - ・ 月別：月別区分に加え、端境期である9月・11月・3月については、前後半に区分（15区分化）
 - ・ 時間帯別：昼間、夜間。
 - ・ 平休日別：平日、休日、特殊日（ゴールデンウィーク、盆、年末年始）。

③ 想定需要

- 最小需要を実績比率から想定

④ 電源制限・負荷制限の織り込み

- 本州系統 電源制限：なし、負荷制限：あり※
- 九州系統 電源制限：あり、負荷制限：あり※

※非常に稀頻度ではあるが周波数が59.1Hzに至る場合には負荷側UFRが動作し、負荷遮断に至る
(2019年度 第1回運用容量検討会 資料1参照)

九州系統において、連系線2回線故障により系統分離が発生し、規定の周波数限度を上回ると想定される場合には、周波数を規定の範囲内に収めるため、電源制限を行う。

⑤ 想定故障

- 中国九州間連系線 2 回線停止

⑥ 系統の周波数特性

	中国以東中西 5 社	九州
周波数低下側	5.2%MW／1.0Hz	5.2%MW／1.0Hz
周波数上昇側	14.0%MW／0.6Hz	7.5%MW／0.5Hz

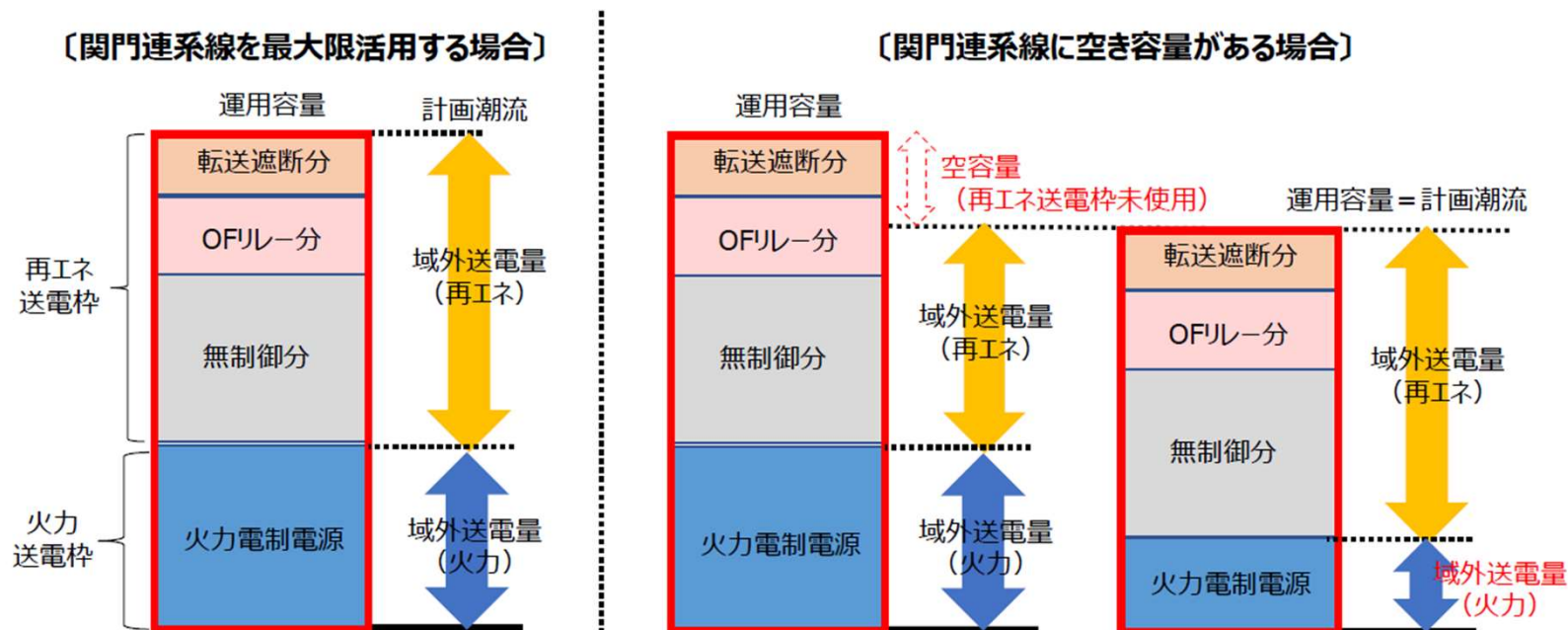
<判定基準>

- 中国以東の周波数が、59.0Hz¹⁾ から60.6 Hzの範囲を維持できること。
 - 1) 運用容量を維持する運用対策（負荷遮断等）により、常時周波数変動に関わらず59.0Hz以下とならないよう維持している。（2019年度 第2回運用容量検討会 資料3参照）
- 九州の周波数が、59.0Hzから60.5Hzの範囲を維持できること。

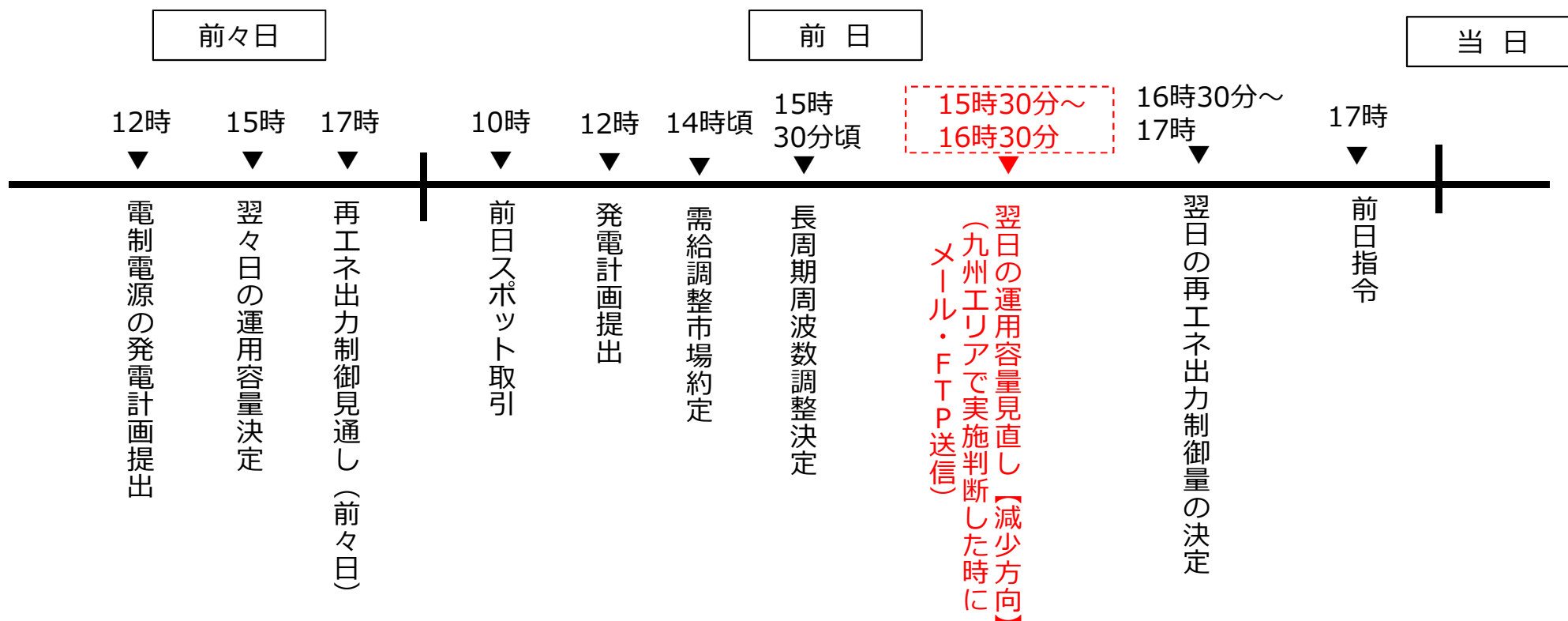
再エネ出力制御量低減策による運用容量算出方法（中国向）

<考え方>

- 中国九州間連系線2回線故障において、九州エリアの周波数上昇を抑制するための電制電源が一定量必要であり、前々日に確定した運用容量を維持するように火力電制電源の調整を行う場合がある。
- 一方、他エリアが再エネ出力制御により下げ調整力を確保する状況で、長周期広域周波数調整を申し入れ、その決定後に中国九州間連系線に空容量がある場合、その後に当該連系線が最大限活用される蓋然性が低いことから、再エネを有効に活用できるよう火力電制電源出力を可能な範囲で抑制し運用容量を見直す。



- 前日スポット市場取引、長周期広域周波数調整の決定後に空容量があり、運用容量見直しにより再エネ出力制御量の低減が可能と判断した場合、本運用対策を実施する。



（1）熱容量限度値

連系線名称	夏季			冬季	備考
	6～9月	4,5,10月	11,3月		
中国九州間連系線	278万kW	295万kW	311万kW	326万kW	ACSR410mm ² × 4 導体 × 1 回線

夏季：3～11月 冬季：12～2月

（2）同期安定性限度値

中国九州間連系線潮流の向き	夏季	冬季
九州→中国 ¹⁾	311万kWで安定確認 ²⁾	326万kWで安定確認 ³⁾
中国→九州 ¹⁾		

1) 数値はフリンジ分（29万kW）控除後の値

2) 夏季熱容量限度値まで確認

3) 冬季熱容量限度値まで確認

（3）電圧安定性限度値

中国九州間連系線潮流の向き	夏季	冬季
九州→中国 ¹⁾	311万kWで安定確認 ²⁾	326万kWで安定確認 ³⁾
中国→九州 ¹⁾		

1) 数値はフリンジ分（29万kW）控除後の値

2) 夏季熱容量限度値まで確認

3) 冬季熱容量限度値まで確認

6. 各限度値算出結果（2）

140

2026年度 周波数維持限度値（中国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国九州間 連系線	平日	昼間	202	203	213	242	234	前247 後223	208	前208 後225	239	250	245	前231 後210
		夜間	179	175	179	200	191	前204 後187	178	前179 後191	201	223	217	前206 後190
	休日	昼間	168	168	175	202	212	前214 後184	174	前175 後186	195	204	196	前193 後176
		夜間	157	153	158	176	178	前179 後164	156	前159 後169	184	196	193	前188 後170

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国九州間連系線	特殊日	昼間	170	221	167
		夜間	146	177	179

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30、5/1	－	12/28、1/4
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

6. 各限度値算出結果（3）

141

2026年度 周波数維持限度値（九州向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国九州間 連系線	平日	昼間	28	22	28	58	54	前49 後39	33	前34 後36	41	43	38	前33 後31
		夜間	51	42	42	74	68	前68 後65	61	前63 後66	77	92	88	前67 後60
	休日	昼間	16	17	18	39	41	前35 後25	17	前21 後22	28	26	26	前25 後23
		夜間	39	30	33	58	55	前53 後49	48	前50 後54	71	81	74	前54 後50

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国九州間連系線	特殊日	昼間	16	53	17
		夜間	29	59	78

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30、5/1	－	12/28、1/4
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

6. 各限度値算出結果（4）

142

2027年度 周波数維持限度値（中国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国九州間 連系線	平日	昼間	202	203	213	242	234	前247 後223	208	前208 後225	239	250	245	前231 後210
		夜間	179	175	179	200	191	前204 後187	178	前179 後191	201	223	217	前206 後190
	休日	昼間	168	168	175	202	212	前214 後184	174	前175 後186	195	204	196	前193 後176
		夜間	157	153	158	176	178	前179 後164	156	前159 後169	184	196	193	前188 後170

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国九州間連系線	特殊日	昼間	170	221	167
		夜間	146	177	179

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30、5/1	－	1/4
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

6. 各限度値算出結果（5）

143

2027年度 周波数維持限度値（九州向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国九州間 連系線	平日	昼間	29	22	29	58	55	前49 後39	33	前35 後36	41	43	38	前33 後31
		夜間	51	42	42	75	68	前68 後65	61	前63 後67	77	92	88	前67 後61
	休日	昼間	16	17	18	40	41	前36 後25	17	前21 後22	28	26	26	前26 後23
		夜間	39	30	33	58	55	前53 後49	48	前50 後54	71	82	74	前54 後50

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国九州間連系線	特殊日	昼間	16	53	17
		夜間	29	59	78

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30、5/1	－	1/4
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（1）

144

2026年度 運用容量（中国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国九州間 連系線	平日	昼間	202(㊤) 【160(㊤)】	203(㊤) 【153(㊤)】	213(㊤)	242(㊤)	234(㊤)	前247(㊤) 後223(㊤)	208(㊤)	前208(㊤) 後225(㊤)	239(㊤)	250(㊤)	245(㊤)	前231(㊤) 後210(㊤)
		夜間	179(㊤) 【173(㊤)】	175(㊤) 【170(㊤)】	179(㊤)	200(㊤)	191(㊤)	前204(㊤) 後187(㊤)	178(㊤)	前179(㊤) 後191(㊤)	201(㊤)	223(㊤)	217(㊤)	前206(㊤) 後190(㊤)
	休日	昼間	168(㊤) 【126(㊤)】	168(㊤) 【125(㊤)】	175(㊤)	202(㊤)	212(㊤)	前214(㊤) 後184(㊤)	174(㊤)	前175(㊤) 後186(㊤)	195(㊤)	204(㊤)	196(㊤)	前193(㊤) 後176(㊤)
		夜間	157(㊤) 【146(㊤)】	153(㊤) 【141(㊤)】	158(㊤)	176(㊤)	178(㊤)	前179(㊤) 後164(㊤)	156(㊤)	前159(㊤) 後169(㊤)	184(㊤)	196(㊤)	193(㊤)	前188(㊤) 後170(㊤)

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国九州間連系線	特殊日	昼間	170(④)	221(④)	167(④)
		夜間	146(④)	177(④)	179(④)

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30、5/1	－	12/28、1/4
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（2）

145

2026年度 運用容量（九州向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国九州間 連系線	平日	昼間	28(④) 【6(④)】	22(④) 【4(④)】	28(④)	58(④)	54(④)	前49(④) 後39(④)	33(④)	前34(④) 後36(④)	41(④)	43(④)	38(④)	前33(④) 後31(④)
		夜間	51(④) 【20(④)】	42(④) 【16(④)】	42(④)	74(④)	68(④)	前68(④) 後65(④)	61(④)	前63(④) 後66(④)	77(④)	92(④)	88(④)	前67(④) 後60(④)
	休日	昼間	16(④) 【0(④)】	17(④) 【0(④)】	18(④)	39(④)	41(④)	前35(④) 後25(④)	17(④)	前21(④) 後22(④)	28(④)	26(④)	26(④)	前25(④) 後23(④)
		夜間	39(④) 【16(④)】	30(④) 【12(④)】	33(④)	58(④)	55(④)	前53(④) 後49(④)	48(④)	前50(④) 後54(④)	71(④)	81(④)	74(④)	前54(④) 後50(④)

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国九州間連系線	特殊日	昼間	16(④)	53(④)	17(④)
		夜間	29(④)	59(④)	78(④)

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30、5/1	－	12/28、1/4
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（3）

146

2027年度 運用容量（中国向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国九州間 連系線	平日	昼間	202(④) 【160(④)】	203(④) 【153(④)】	213(④)	242(④)	234(④)	前247(④) 後223(④)	208(④)	前208(④) 後225(④)	239(④)	250(④)	245(④)	前231(④) 【172(④)】 後210(④) 【162(④)】
		夜間	179(④) 【173(④)】	175(④) 【170(④)】	179(④)	200(④)	191(④)	前204(④) 後187(④)	178(④)	前179(④) 後191(④)	201(④)	223(④)	217(④)	前206(④) 【199(④)】 後190(④) 【187(④)】
	休日	昼間	168(④) 【126(④)】	168(④) 【125(④)】	175(④)	202(④)	212(④)	前214(④) 後184(④)	174(④)	前175(④) 後186(④)	195(④)	204(④)	196(④)	前193(④) 【146(④)】 後176(④) 【132(④)】
		夜間	157(④) 【146(④)】	153(④) 【141(④)】	158(④)	176(④)	178(④)	前179(④) 後164(④)	156(④)	前159(④) 後169(④)	184(④)	196(④)	193(④)	前188(④) 【182(④)】 後170(④) 【163(④)】

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国九州間連系線	特殊日	昼間	170(④)	221(④)	167(④)
		夜間	146(④)	177(④)	179(④)

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30、5/1	－	1/4
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（4）

147

2027年度 運用容量（九州向）

【万kW】

連系線名称	断面		4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
中国九州間 連系線	平日	昼間	29(④) 【6(④)】	22(④) 【4(④)】	29(④)	58(④)	55(④)	前49(④) 後39(④)	33(④)	前35(④) 後36(④)	41(④)	43(④)	38(④)	前33(④) 【8(④)】 後31(④) 【7(④)】
		夜間	51(④) 【20(④)】	42(④) 【16(④)】	42(④)	75(④)	68(④)	前68(④) 後65(④)	61(④)	前63(④) 後67(④)	77(④)	92(④)	88(④)	前67(④) 【32(④)】 後61(④) 【28(④)】
	休日	昼間	16(④) 【0(④)】	17(④) 【0(④)】	18(④)	40(④)	41(④)	前36(④) 後25(④)	17(④)	前21(④) 後22(④)	28(④)	26(④)	26(④)	前26(④) 【2(④)】 後23(④) 【0(④)】
		夜間	39(④) 【16(④)】	30(④) 【12(④)】	33(④)	58(④)	55(④)	前53(④) 後49(④)	48(④)	前50(④) 後54(④)	71(④)	82(④)	74(④)	前54(④) 【26(④)】 後50(④) 【23(④)】

【万kW】

○運用容量を休日相当、特殊日として扱う日

連系線名称	断面		GW	盆	年末年始
中国九州間連系線	特殊日	昼間	16(④)	53(④)	17(④)
		夜間	29(④)	59(④)	78(④)

	GW	盆	年末年始
休日相当	4/30、5/1	－	1/4
特殊日	5/3～5	8/13～15	12/29～1/3

（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量等、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、作業時の最小運用容量を示す。

※1 平日は休日及び特殊日を除く日（休日及び特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00を除く）とする。

※2 休日または特殊日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、休日または特殊日の夜間帯の運用容量とする。

※3 月（3月、9月、11月前後半含む）をまたぐ休日明けの夜間帯のうち0:00～8:00は、当月（3月、9月、11月は後半）の休日の夜間帯の運用容量とする。

7. 運用容量算出結果（5）

148

長期（2028年度～2035年度）運用容量

【万kW】

連系線名称	潮流向	2028年度	2029年度	2030年度	2031年度	2032年度	2033年度	2034年度	2035年度
中国九州間 連系線	中国向	278(①) 【146(④)】	278① 【146④】	278① 【146④】	278① 【146④】	278① 【146④】	278① 【146④】	278① 【146④】	278① 【146④】
	九州向	55(④) 【16(④)】	55(④) 【16(④)】	55(④) 【16(④)】	55(④) 【16(④)】	55(④) 【16(④)】	55(④) 【16(④)】	55(④) 【16(④)】	55(④) 【16(④)】

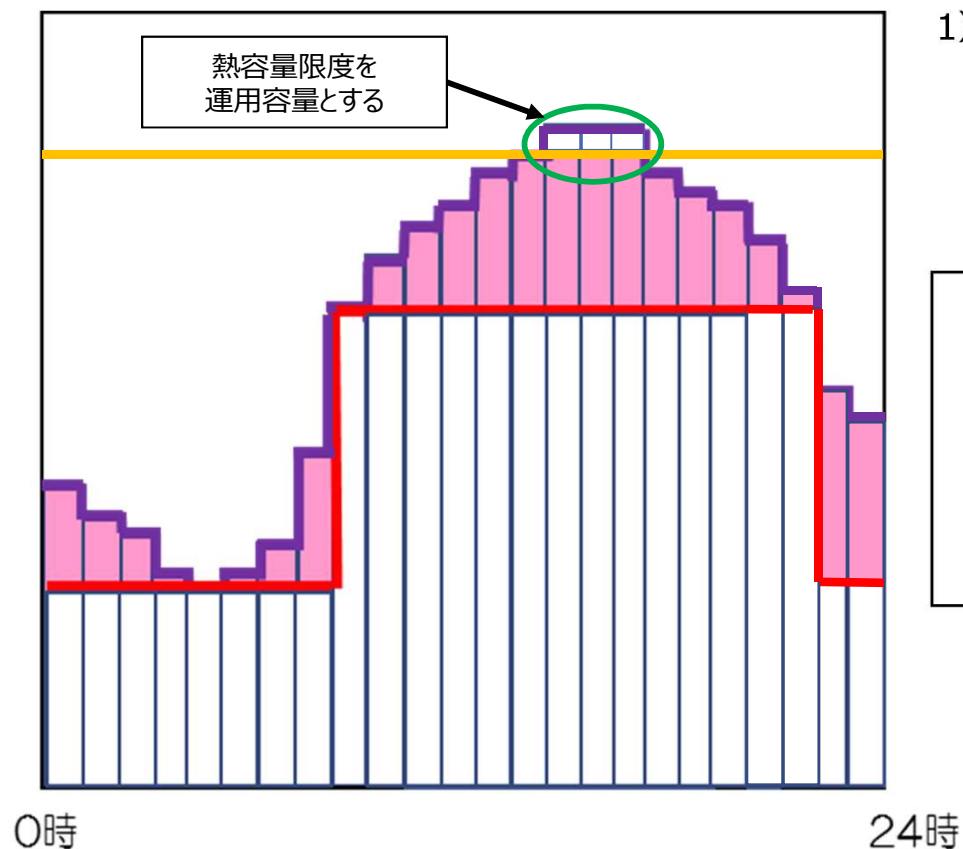
（ ）内の数字は、運用容量決定要因（①熱容量、②同期安定性、③電圧安定性、④周波数維持）を示す。

【 】内の数字は、最大需要時以外で空容量が小さくなると予想される値を示す。

※長期の運用容量の算出における、熱容量限度値、同期安定性限度値、電圧安定性限度値については、これらに影響を与えるような系統変更等の計画がないため、2027年度断面で検討した限度値を使用した。

週間以降、連系線の混雑の発生が見込まれ、周波数維持が制約要因である連系線においては、全ての時間帯において、運用容量の算出断面を30分ごとに変更している。

中国九州間連系線（順・逆方向）および中部関西間連系線（順方向）は運用容量を算出する週間以降の断面を年間、月間の2断面／日から30分ごとに変更することで運用容量が増加する¹⁾



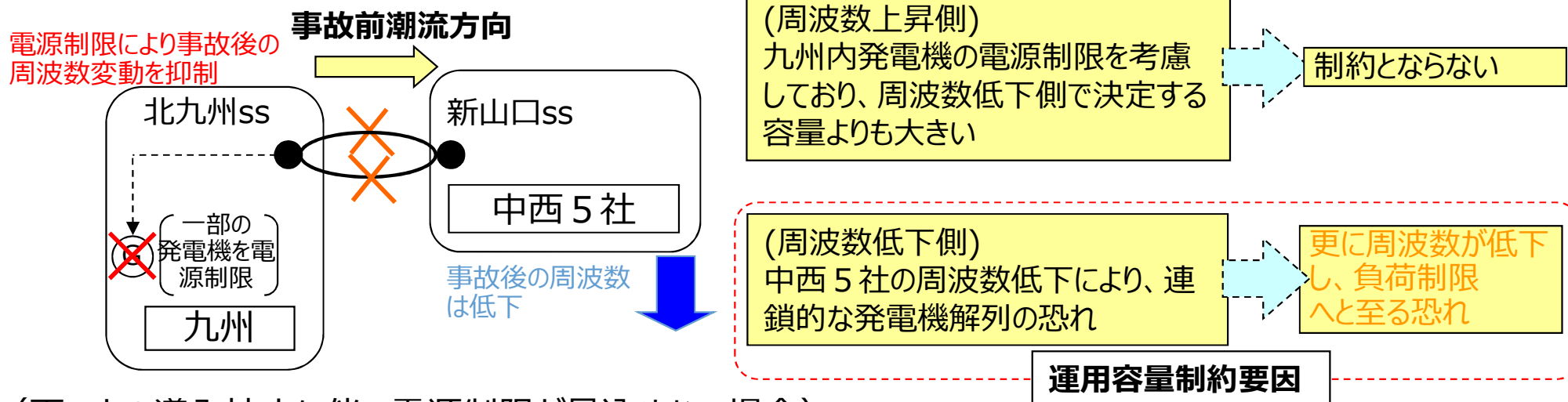
1) 週間以降、年間段階と比べ大幅な想定需要の低下が見込まれる場合、一部時間帯で年間より運用容量が減少する。

【凡例】

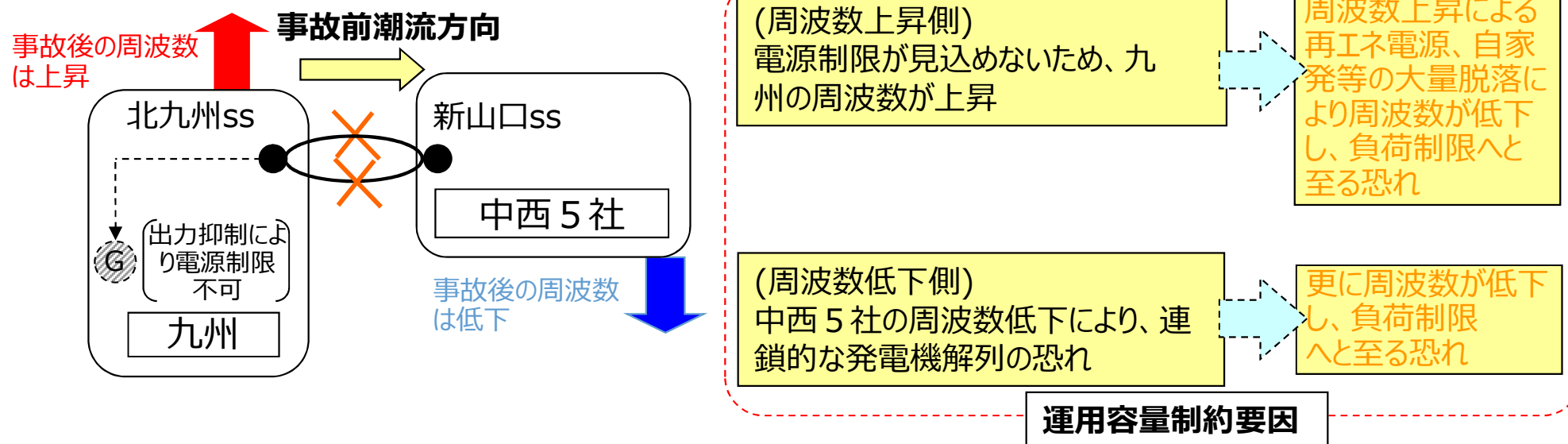
- 30分ごとの運用容量（周波数維持）
- 30分ごとの運用容量（熱容量限度）
- 2断面／日の運用容量（周波数維持）
- 運用容量増加分

- 再生可能エネルギーの導入拡大の進展により、電源制限を見込めない場合、周波数上昇側の制約が顕在化し、運用容量が低下する恐れがある。

(従来の運用容量算定時)



(再エネの導入拡大に伴い電源制限が見込めない場合)



7. 60Hz連系系統の同期安定性

60Hz連系系統は、長距離くし形系統であり、じょう乱発生時に地域間をまたぐ電力動揺が生じ不安定となる可能性がある。そのため、60Hz連系系統の西側から東向き中国九州間連系線と関西中国間連系線の運用容量に対して、60Hz連系系統の同期安定性が制約とならないことを確認する。

○：安定
×：不安定

2026年度8月昼間帯の同期安定性解析（今年度計算結果）

東向き潮流増加 [万kW]	ベース	...	+90	...	+95
中国九州間連系線潮流	221	...	310	...	310
関西中国間連系線潮流	420	...	501	...	507
想定故障A、B、C、...	○	...	○	...	○

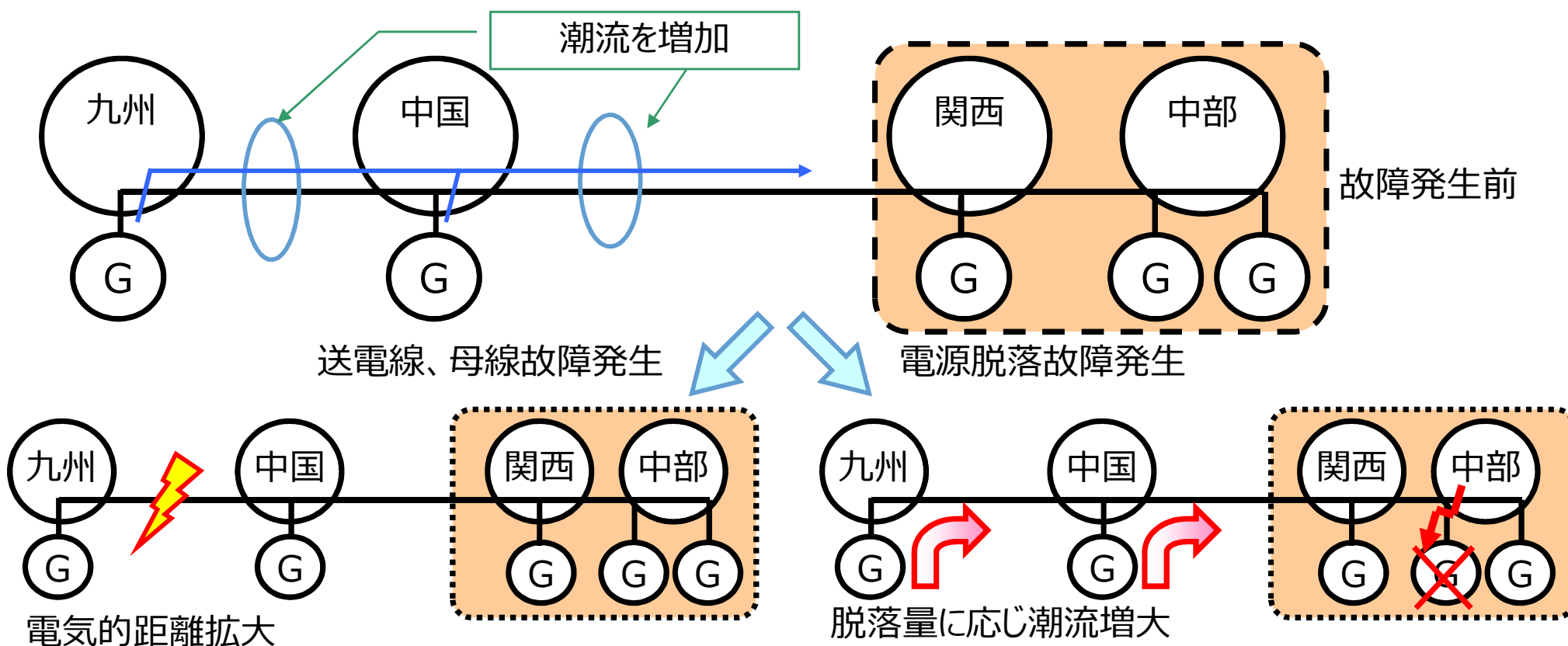
中国九州間連系線潮流を
運用容量一杯まで流す。

関西中国間連系線潮流を
運用容量一杯まで流す。

※計画潮流をベースに潮流を増加させ、連系線運用容量以上で安定であることを確認

- ・中国九州間連系線潮流 = 310万kW ≥ 307万kW（運用容量 + フリンジ）
- ・関西中国間連系線潮流 = 507万kW ≥ 503万kW（運用容量 + フリンジ）

- ①電力系統を季節（夏・冬・その他）毎に昼間／夜間別に模擬。
- ②九州・中国から関西・中部への潮流を模擬。
[計画潮流をベースに運用容量一杯まで潮流を増加]
- ③想定故障で安定であることを確認。
- ④九州から中国への潮流を模擬（夏夜間、冬夜間）
[中国九州間連系線を潮流限度値（熱容量限度値にフリンジを加えた潮流）まで増加]
- ⑤想定故障で安定であることを確認。
不安定であれば、安定となる中国九州間連系線の潮流を算出。



① 解析ツール

- 潮流計算：電中研L法
- 同期安定性解析：電中研Y法

② 検討断面

- 8月昼間、8月夜間、1月昼間、1月夜間、10月昼間、10月夜間
- 同期安定性は、系統容量（系統に並列されている発電機の出合力合計）により変化するため、季節毎の代表断面にて検討する。

③ 系統模擬

- 原則、中西地域60Hz系統の各エリアの最高電圧（500kV）と次の電圧階級（275・220・187kV）の基幹系統について模擬を行う。
- ただし、275kV以下の系統については、同期安定性への影響がない範囲で縮約する。

④ 想定電源

- 供給計画を基本に実運用を考慮して稼働電源を想定する。
- 新電力電源は発電計画を使用する。
- 太陽光、風力は、想定需要にて考慮する。

⑤ 想定需要

- 8月昼間：最大3日平均電力（各社供給計画値）
- 8月昼間、8月夜間、1月昼間、1月夜間、10月昼間、10月夜間：実績より想定

2026年度	想定需要
8月	4,074～8,515万kW
10月	3,348～6,221万kW
1月	4,278～7,814万kW

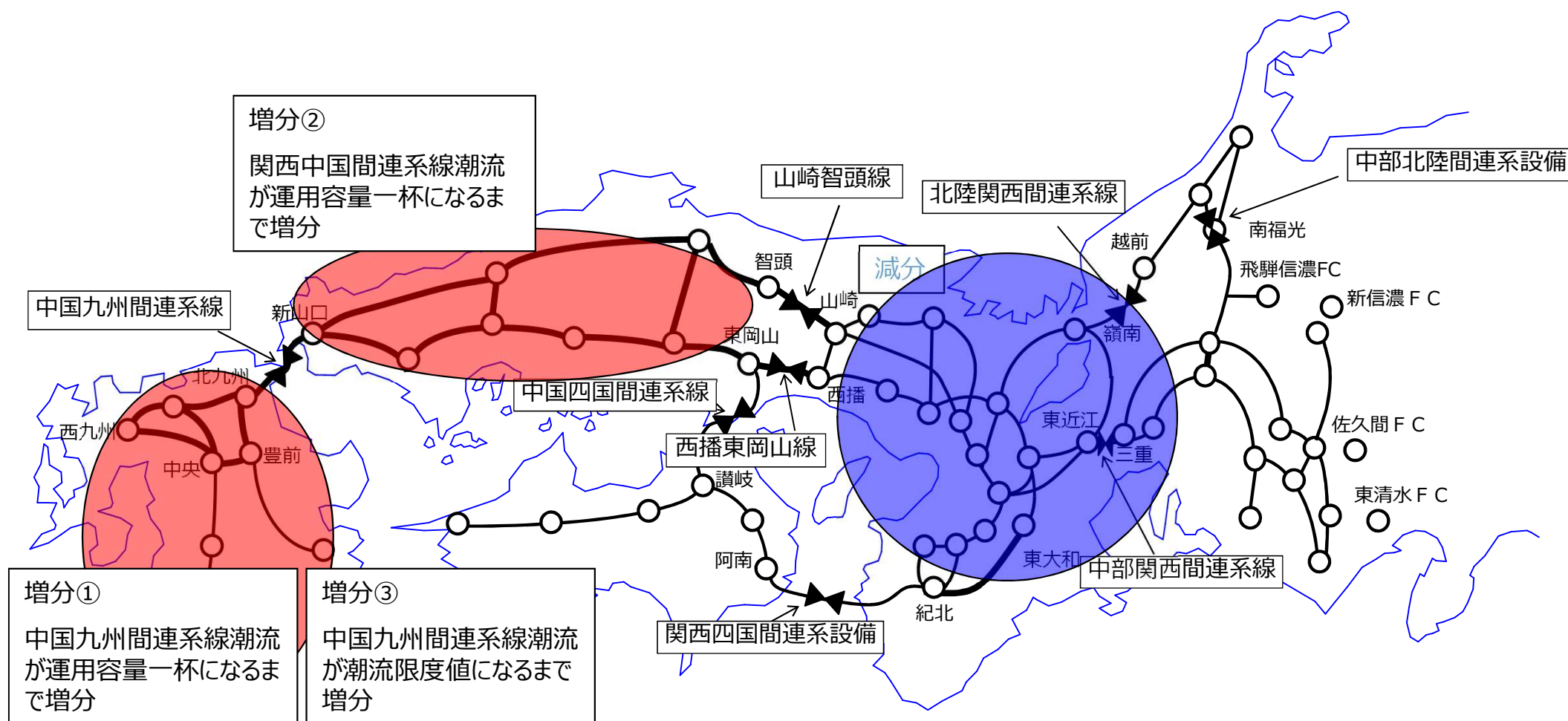
⑥ 電源制限・負荷制限の織り込み

- 電源制限、負荷制限：あり

同期安定性を維持するために、電源制限、負荷制限を行うことがある。

⑦ 潮流の調整

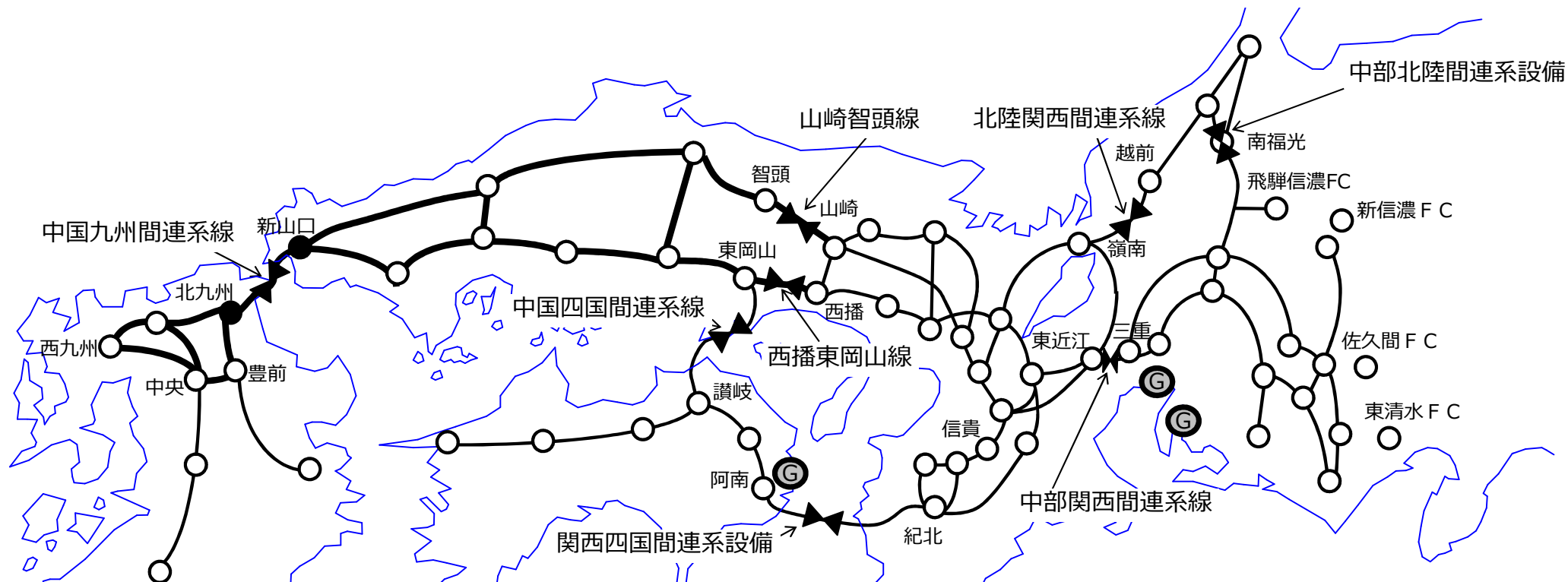
- 中国九州間連系線及び関西中国間連系線の東向き潮流を運用容量上限まで流した状態で同期安定性を確認し、60Hz連系系統の同期安定性が制約とならないことを確認するため、九州・中国から関西・中部への潮流は、系統重心（関西）までの電氣的距離が遠い位置（西側）にある発電機から順に出力増加させている。



⑧ 想定故障

- 西九州から西播の基幹送電線の内、1ルート区間は1回線故障（同期安定性面でより過酷な片母線故障により代用）、2ルート区間は2回線故障を想定
- 西九州から西播までの2ルート区間の変電所片母線故障を想定
- 同期安定性に大きな影響を与える脱落規模の大きい電源線の2回線故障を想定

	対象線路（区間）及び変電所
基幹送電線2回線故障（三相6線地絡）	西九州～北九州、新山口～西播・山崎
片母線故障（三相地絡）	北九州、新山口
電源脱落故障（三相6線地絡）	幸田碧南線、西部西尾張線、青葉線、橘湾火力線



2026年度8月昼間帯の同期安定性解析

○：安定、×：不安定

東向き潮流増加 [万kW]	ベース	...	+90	...	+95
中国九州間連系線潮流	221	...	310	...	310
関西中国間連系線潮流	420	...	501	...	507
想定故障 A	○	...	○	...	○
安定					
想定故障 B	○	...	○	...	○

中国九州間連系線潮流を
運用容量一杯まで流す。

関西中国間連系線潮流を
運用容量一杯まで流す。

※計画潮流をベースに潮流を増加させ、連系線運用容量以上で安定であることを確認

- ・中国九州間連系線潮流 = 310万kW ≥ 307万kW（運用容量＋フリンジ）
- ・関西中国間連系線潮流 = 507万kW ≥ 503万kW（運用容量＋フリンジ）

【東向き計画潮流 + 95万 kW増加の内訳】

ベースから九州発電機 + 90万 kW増加により中国九州間連系線運用容量一杯
その次に、中国発電機 + 5万 kW増加により関西中国間連系線運用容量一杯

関西中国間連系線潮流

ベース : 420

+95 : 507

増加分 : +87

(ロスが無ければ+95)

系統図

中国九州間連系線潮流

ベース : 221

+90 : 310

増加分 : +89

(ロスが無ければ+90)

中国西幹線

西島根幹線

中国中幹線

日野幹線

中国東幹線

ベース : 194

+95 : 235

増加分 : +41

山崎智頭線

ベース : 203

+95 : 246

増加分 : +43

新岡山幹線

ベース : 217

+95 : 260

増加分 : +43

西播東岡山線

ベース : 171

+95 : 216

増加分 : +45

新山口幹線

東山口幹線

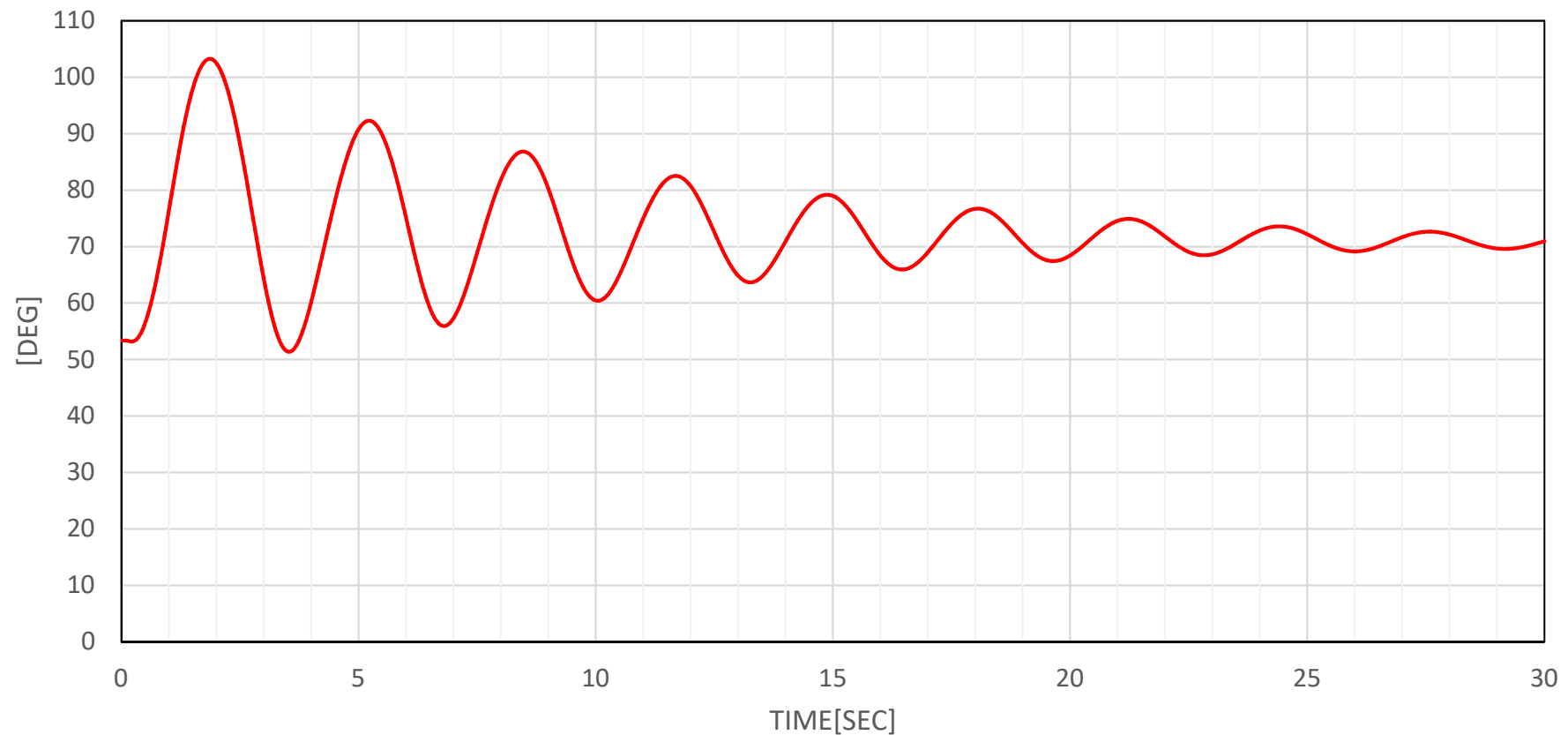
新西広島幹線

新広島幹線

想定故障 A のシミュレーション波形（発電機位相角）

東向き計画潮流 + 95万 kW 増加

（中国九州間連系線及び関西中国間連系線の東向き潮流：運用容量上限）



4. 検討結果（4）

- 中国九州間連系線及び関西中国間連系線の東向き潮流を運用容量上限まで流した状態で同期安定性を確認し、60Hz連系系統の同期安定性が制約とならないことを確認した。

60Hz連系系統の同期安定性解析結果

○：安定、×：不安定

断面	8月昼間	8月夜間	10月昼間	10月夜間	1月昼間	1月夜間
全想定故障	○	○	○	○	○	○

- 中国九州間連系線の東向き潮流を潮流限度値（熱容量限度値にフリンジを加えた潮流）まで流した状態で同期安定性を確認し、60Hz連系系統の同期安定性が制約とならないことを確認した。

60Hz連系系統の同期安定性解析結果

○：安定、×：不安定

断面	8月夜間	1月夜間
全想定故障	○	○