SATT 13 – Sestri Levante (Ge), 29–31 Mar. 2006

Large scale exploitation of Renewable Energy Sources using the LH₂-cooled MgB₂ superconducting line

ALMA MATER STUDIORUM
UNIVERSITÀ DI BOLOGNA

L. Trevisani, M. Fabbri,
F. Negrini, A. Morandi

Dip. Ingegneria Elettrica
Università di Bologna, Italia

31 marzo 2006

Punti principali della presentazione

- Introduzione: sostenibilità del sistema energetico attuale; Fonti Energetiche Rinnovabili.
- Presentazione del sistema studiato.
- Dimensionamento della linea combinata MgB_2/LH_2 :
 - Isolamento termico;
 - Sezione del cavo;
 - Sezione del condotto.
- Modello elettrico del sistema e strategia di controllo.
- Risultati delle simulazioni e analisi delle prestazioni.

Introduzione

Sistema energetico attuale e prospettive

- Il fabbisogno energetico mondiale è stimato in **aumento del 60%** di qui al **2030** (2/3 dell'incremento da paesi in via di sviluppo) [IEA].
- Fonti energetiche fossili: problemi crescenti di **costo**, **sicurezza** di approvvigionamento, protezione dell'**ambiente** [IEA].
- Scenario alternativo: sfruttamento su larga scala delle **Fonti Energetiche Rinnovabili (FER)**.

Introduzione

Sfruttamento FER su larga scala: **potenzialità**

- Le Fonti Energetiche Rinnovabili hanno le potenzialità di sostenere la domanda energetica presente e futura.
- Molti paesi hanno già attivato programmi ambiziosi per l'estensione delle FER nel sistema energetico. Alcuni esempi:
 - **Idroelettrico**: in Cina si sta completando il più grande impianto del mondo (18.2 GW nel 2009);
 - **Eolico**: In Danimarca rappresenta il 20 % dell'energia elettrica consumata (2004).
- L'energia **solare** può rappresentare una fonte di primaria importanza nel lungo periodo: lo 0.3% del Sahara destinata a impianti PV equivarrebbe alla potenza elettrica totale installata in Europa (700 GW).

Introduzione

Sfruttamento FER su larga scala: **difficoltà**

1. La disponibilità di potenza FER é tipicamente variabile e scarsamente prevedibile:

Sistemi di accumulo energetico sono richiesti al fine di permettere una vasta penetrazione delle FER nel sistema energetico garantendo la stabilità di rete.

2. FER come l'eolico o il solare sono tipicamente distribuite su vaste aree con bassa densità di potenza per unità di superficie:

Le aree remote e scarsamente popolate sono adatte alla realizzazione di grandi impianti FER, ma **sistemi efficienti per la trasmissione di grande potenza** sono necessari per raggiungere le zone densamente popolate.

Introduzione

Linea DC superconduttiva MgB_2 raffreddata LH_2

- Fili e nastri di MgB_2 sono disponibili in lunghezze superiori al km.
- Costo relativamente basso (rispetto a HTS).
- Campo B limitato per applicazione nei cavi.
- Le temperature tecnicamente utili (inferiori a 25–28 K) rendono possibile l'utilizzo di LH_2 come criogeno.
- LH_2 ha viscosità λ e densità molto basse per un liquido (un ordine di grandezza inferiori rispetto a LN_2).
- È possibile realizzare un linea combinata per il trasporto di potenza elettrica e LH_2 .

Introduzione

Il sistema combinato MgB_2 / LH_2

- L'idrogeno può essere usato quale **sistema di accumulo e regolazione di potenza da FER**. La linea combinata permette il **trasporto contemporaneo e flessibile di potenza elettrica e LH_2** .
- Il sistema può rappresentare una soluzione integrata ai 2 problemi esposti.

Dimensionamento della linea MgB_2/LH_2

- **Isolamento termico MLI:** ingressi termici $\approx 2 \text{ W/m}$ con diametro criostato 120 mm.
- **Sezione del cavo:** $I_{\text{DC}} = 12 \text{ kA} \rightarrow 112$ fili MgB_2 stabilizzati Cu ($7 \times 4 \times 4$, $\varnothing_{\text{eq.circ.}} \approx 20 \text{ mm}$).
- **Limiti di temperatura e pressione lungo la linea:**
 - $T_{\text{max}} = 25 \text{ K}$ (diminuzione delle prestazioni dell' MgB_2);
 - $T_{\text{min}} = 15 \text{ K}$ (solidificazione dell'idrogeno a 13.8 K);
 - $p_{\text{max}} = 17 \text{ bar}$ (resistenza meccanica del criostato)
 - $p_{\text{min}} = 5 \text{ bar}$ (punto d'ebollizione dell'idrogeno a 27 K).
- Si determinano i **limiti di ΔT e Δp per km** in base alla distanza fra stazioni di pompaggio/refrigerazione:
20 km $\rightarrow$ valori limite 0.5 K/km 0.5 bar/km

Progetto della linea $\text{MgB}_2 / \text{LH}_2$

Diagrammi $\Delta T/\Delta l$ e $\Delta p/\Delta l$ lungo la linea

Progetto della linea MgB_2 / LH_2

Area ammissibile di progetto

- Criostato con $\varnothing$ 12 cm: portata ammissibile compresa fra 0.4÷1.3 kg/s.
- Il dimensionamento di tentativo viene verificato integrando le equazioni del modello con proprietà variabili lungo la linea.

Progetto della linea MgB_2 / LH_2

Andamento di T e p (Camarinal Sill)

Progetto della linea MgB_2 / LH_2

Andamento di T e p (Tarifa Narrows)

Simulazione del sistema elettrico

Implementazione in EMTP

Simulazione del sistema elettrico

Sistema di accumulo energetico

- Sistema di compensazione della potenza con produzione di LH₂.

Simulazione del sistema elettrico

Avviamento dell'impianto

Simulazione del sistema elettrico

Funzionamento con parco eolico

Confronto con sistemi tradizionali

Diagramma $P_{el} - LH_2$

- Il sistema può risultare energeticamente conveniente in caso di richiesta di LH_2 per l'accumulo energetico nei pressi dell'impianto e da parte delle utenze.

(lunghezza linea 15 km, pot. el. stab. 90 MW)

Conclusioni

1. Lo studio dell'applicazione di un sistema combinato LH_2/MgB_2 è stato eseguito in relazione alla realizzazione di impianti FER su grande scala.
2. Sono state affrontate le principali tematiche di progettazione della linea criogenica, e di funzionamento del sistema elettrico.
3. Il sistema permette la regolazione della potenza FER disponibile con produzione di LH_2 nei periodi di eccedenza di potenza e riconversione parziale in energia elettrica nei periodi di carenza.
4. La quota eccedente di LH_2 prodotto può essere trasportata lungo la linea combinata.
5. Il sistema può risultare energeticamente conveniente nell'ipotesi di sviluppo futuro dell' LH_2 nel mercato energetico.