

C) GIUNTA REGIONALE E ASSESSORI

(BUR2007031)

(4.2.2)

D.g.r. 26 giugno 2007 - n. 8/5018**Determinazioni inerenti la certificazione energetica degli edifici, in attuazione del d.lgs. 192/2005 e degli artt. 9 e 25, l.r. 24/2006**

LA GIUNTA REGIONALE

Premesso che il d.lgs. 192/2005, attuativo della direttiva 2002/91/CE, stabilisce i criteri, le condizioni e le modalità per migliorare le prestazioni energetiche degli edifici, rinviando a successivi decreti le metodologie di calcolo ed i requisiti minimi finalizzati al contenimento dei consumi di energia, nonché i requisiti professionali e di accreditamento per assicurare la qualificazione e l'indipendenza degli esperti a cui affidare la certificazione energetica degli edifici;

Dato atto che lo stesso d.lgs. prevede:

– che le Regioni sviluppino l'applicazione di un sistema di certificazione energetica coerente con i principi generali del decreto (art. 9, comma 3-bis);

– che le norme del decreto medesimo e dei decreti attuativi si applichino, nelle materie di legislazione concorrente, per le Regioni e le Province autonome che non abbiano ancora provveduto al recepimento della direttiva 2002/91/CE (art. 17);

Dato atto altresì:

– che la Giunta regionale, con deliberazione n. 1539 del 22 dicembre 2005 (modificata con delibera n. 2183 del 22 marzo 2006), ha approvato lo schema di convenzione con l'Associazione Reti di Punti Energia, finalizzata all'aggiornamento del Piano d'Azione del Programma energetico regionale e all'incentivazione dell'uso razionale dell'energia e delle fonti rinnovabili;

– che tra le attività oggetto della suddetta convenzione è inclusa l'elaborazione di una proposta per certificare l'efficienza energetica degli edifici adibiti ad uso residenziale e terziario;

Considerato che la l.r. 24/2006 («Norme per la prevenzione e la riduzione delle emissioni in atmosfera a tutela della salute e dell'ambiente») prevede che la Giunta regionale:

– detti norme per ridurre e certificare il consumo energetico degli edifici esistenti, da ristrutturare e di nuova costruzione, stabilendo i requisiti di prestazione energetica degli involucri edilizi, degli impianti termici e dei generatori di calore (art. 9, lettera a);

– definisca le modalità applicative concernenti la certificazione energetica degli edifici, le caratteristiche termofisiche minime dell'involucro edilizio ed i valori di energia primaria per il soddisfacimento del fabbisogno energetico degli edifici, tenendo conto, tra l'altro, delle diverse destinazioni d'uso, della necessità di applicare un limite massimo di fabbisogno energetico agli edifici di nuova costruzione e a quelli ristrutturati (art. 25, comma 1);

Richiamata la d.g.r. 3938 del 27 dicembre 2007, con la quale era stata approvata la procedura di calcolo per certificare il fabbisogno energetico degli edifici, premettendo la necessità di una successiva integrazione con la procedura di calcolo relativa all'illuminazione e alla climatizzazione estiva e dando atto che, con successivi provvedimenti, sarebbe stata definita:

– la procedura amministrativa per il rilascio della certificazione energetica;

– la procedura per la qualificazione dei soggetti certificatori;

Rilevata la necessità di definire, in attuazione degli artt. 9 e 25 della l.r. 24/2006, le misure per contenere il consumo energetico degli edifici, con riferimento sia alle caratteristiche di trasmittanza dell'involucro edilizio, sia al fabbisogno di energia primaria connesso al sistema edificio-impianto, indicando altresì i criteri per classificare l'efficienza energetica degli edifici;

Considerato che il Documento di Programmazione Economico-Finanziaria Regionale 2007-2009 include gli obiettivi della «piena attuazione alla certificazione energetica» e del «risparmio energetico in edilizia», ritenuti misure con cui contrastare l'inquinamento atmosferico;

Viste le modifiche introdotte al d.lgs. 192/2005 con il d.lgs. 311/2006;

Ritenuto opportuno, ai fini di un'efficace e coerente politica di riduzione dei consumi energetici e, conseguentemente, delle emissioni climalteranti ed inquinanti, applicare fin dal 1° gennaio 2008 i limiti di fabbisogno energetico e di trasmittanza termica previsti dal d.lgs. 192/2005 con decorrenza 1° gennaio 2010;

Visto l'allegato documento «Disposizioni inerenti all'efficienza energetica in edilizia», che riguarda:

– i requisiti di prestazione energetica degli edifici e la disciplina amministrativa della certificazione energetica;

– la procedura di calcolo, aggiornata rispetto a quella approvata con d.g.r. 3938 del 27 dicembre 2006;

– i modelli della relazione tecnica di cui all'art. 28 della l. 10/91, dell'attestato di certificazione energetica e della targa energetica;

Ritenuto di approvare il suddetto documento e di implementare la procedura di calcolo inclusa nello stesso attraverso un software da pubblicare sul sito della Direzione regionale competente, in modo che possa essere utilizzato gratuitamente da tutti i soggetti interessati;

Dato atto che:

– con d.g.r. 2789 del 27 giugno 2006 è stato approvato l'accordo quadro con il Consiglio Nazionale delle Ricerche, che comprende lo sviluppo di progetti dimostrativi in tema di energia;

– con d.g.r. 4657 del 4 maggio 2007 è stato approvato lo schema di convenzione con Punti Energia s.c.a.r.l., finalizzato all'attuazione di misure individuate nell'ambito del Piano d'Azione di cui sopra;

Rilevato che l'implementazione del software per calcolare il fabbisogno energetico degli edifici può essere attuata in tempi brevi grazie alla collaborazione del CNR e di Punti Energia s.c.a.r.l., prevista nell'ambito delle convezioni citate;

Atteso che:

– l'attività di Organismo di Accreditamento, prevista nel documento allegato, verrà svolta da Punti Energia s.c.a.r.l., in quanto associazione senza fini di lucro, pienamente controllata dalla Regione Lombardia e strumentale rispetto ai fini statutarie e programmatiche della Regione medesima;

– il suddetto Organismo di Accreditamento dovrà anche monitorare l'impatto del presente provvedimento:

- sugli utenti finali, in termini di adempimenti burocratici, oneri posti a loro carico, benefici ottenuti;
- sul mercato immobiliare regionale, sulle imprese di costruzione, di materiali e componenti per l'edilizia e su quelle di produzione e di installazione e manutenzione degli impianti di climatizzazione;

Considerato altresì che le modalità procedurali indicate nell'allegato documento non comportano oneri per i Comuni e per la finanza pubblica in generale in quanto è previsto il rimborso, da parte dei richiedenti, delle spese per la gestione delle attività connesse al sistema di certificazione;

A voti unanimi, palesemente espressi,

DELIBERA

1. di approvare la disciplina complessiva per la certificazione energetica degli edifici, come definita nell'allegato documento «Disposizioni inerenti all'efficienza energetica in edilizia», parte integrante e sostanziale del presente provvedimento;

2. di disporre l'implementazione della procedura di calcolo inclusa nel documento di cui sopra mediante la collaborazione del CNR e di Punti Energia s.c.a.r.l., già regolata con le convenzioni indicate in premessa.

Il segretario: Bonomo

DISPOSIZIONI INERENTI ALL'EFFICIENZA ENERGETICA IN EDILIZIA

INDICE

1. Finalità
2. Definizioni
3. Ambito di applicazione
4. Principi generali tipologici e tecnico costruttivi
5. Requisiti minimi dell'involucro edilizio
6. Requisiti degli impianti per la climatizzazione invernale, ovvero per il solo riscaldamento ambientale, e per la produzione di acqua calda sanitaria
7. Requisiti di prestazione energetica del sistema edificio-impianto termico
8. Adozione di criteri generali
9. Certificazione energetica degli edifici
10. Attestato di certificazione energetica
11. Targa energetica
12. Procedura per la certificazione energetica degli edifici per i quali è richiesto il titolo abilitativo
13. Procedura per la certificazione energetica degli edifici esistenti
14. Accertamenti e ispezioni relativi all'efficienza energetica degli edifici
15. Classificazione energetica degli edifici
16. Soggetto certificatore
17. Organismo regionale di accreditamento
18. Catasto regionale delle certificazioni energetiche degli edifici
19. Integrazione con il d.lgs. 19 agosto 2005, n. 192, come modificato con il d.lgs. 29 dicembre 2006, n. 311

ALLEGATO A – Requisiti energetici degli edifici

- A.1 Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento
- A.2 Valori limite di trasmittanza termica delle strutture che delimitano l'involucro
- A.3 Efficienza globale media stagionale dell'impianto termico di climatizzazione invernale o riscaldamento e/o produzione di acqua calda sanitaria
- A.4 Classificazioni energetiche
- A.5 Valori limite di prestazione energetica per le pompe di calore

ALLEGATO B – Relazione tecnica di cui all'articolo 28 della legge 9 gennaio 1991, n. 10

ALLEGATO C – Attestato di certificazione energetica

ALLEGATO D – Targa energetica

1. Finalità

Le presenti disposizioni sono finalizzate ad attuare il risparmio energetico, l'uso razionale dell'energia e la produzione energetica da fonti energetiche rinnovabili in conformità ai principi fondamentali fissati dalla Direttiva europea 2002/91/CE del 16 dicembre 2002 e dal d.lgs. 19 agosto 2005, n. 192, così come modificato con d.lgs. 29 dicembre 2006, n. 311, e in attuazione degli articoli 9 e 25 della legge regionale 11 dicembre 2006, n. 24.

2. Definizioni

Ai fini del presente provvedimento si definisce:

a) *ambienti a temperatura controllata*: sono gli ambienti serviti da un impianto termico che consenta di mantenere la temperatura dell'ambiente sopra e/o sotto un valore prefissato;

b) *ambiente circostante*: è qualsiasi ambiente contiguo a quello a temperatura controllata o climatizzato, per il quale si deve calcolare il fabbisogno energetico, compreso l'ambiente esterno;

c) *ambienti climatizzati*: sono gli ambienti serviti da un impianto termico che assicuri il benessere degli occupanti tramite il controllo della temperatura e dell'umidità dell'aria e, ove siano presenti dispositivi idonei, della portata e della purezza dell'aria di rinnovo;

d) *attestato di certificazione energetica*: è il documento redatto nel rispetto delle norme contenute nel presente provvedimento, attestante la prestazione energetica ed alcuni parametri energetici

caratteristici del sistema edificio-impianto. Nell'attestato sono indicate le prestazioni energetiche dell'edificio, la classe energetica dello stesso, in funzione dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o riscaldamento e in funzione dell'indice di prestazione termica per la climatizzazione estiva o il raffrescamento, oltre a possibili interventi migliorativi delle prestazioni energetiche del sistema edificio-impianto. Gli usi di energia riportati sull'attestato di certificazione energetica, in termini di indici di prestazione energetica, riguardano la climatizzazione invernale o il riscaldamento, la produzione di acqua calda ad usi igienico-sanitari, la climatizzazione estiva o il raffrescamento, l'illuminazione e l'utilizzo di fonti energetiche rinnovabili. Inoltre sono riportati gli indici di prestazione termica per la climatizzazione. Infine, allo scopo di fornire un'indicazione circa l'impatto dell'edificio sull'ambiente, nell'attestato è riportata la stima delle emissioni di gas ad effetto serra determinate dagli usi energetici dell'edificio. Tale documento deve essere redatto e asseverato da un professionista accreditato nell'elenco dei soggetti certificatori di Regione Lombardia e timbrato per accettazione dal Comune di competenza;

e) *categoria di edificio*: è la classificazione in base alla destinazione d'uso come all'articolo 3 del d.P.R. 26 agosto 1993, n. 412;

f) *certificazione energetica dell'edificio*: è il complesso delle operazioni svolte dai soggetti accreditati per il rilascio dell'attestato di certificazione energetica;

g) *classe energetica*: è l'intervallo convenzionale delimitato da soglie di riferimento volto a rappresentare sinteticamente la prestazione energetica di un edificio sulla base di predefiniti indicatori di prestazione energetica. Le classi energetiche possono essere differenti a seconda della prestazione che attestano;

h) *climatizzazione invernale o estiva*: è l'insieme di funzioni atte ad assicurare il benessere degli occupanti mediante il controllo, all'interno degli ambienti, della temperatura e dell'umidità dell'aria e, ove siano presenti dispositivi idonei, della portata e della purezza dell'aria di rinnovo;

i) *coefficiente di prestazione (COP)*: è il rapporto tra la potenza termica utile resa e la potenza elettrica assorbita di una pompa di calore elettrica;

j) *coefficiente di prestazione termico (COP_t)*: è il rapporto tra la potenza utile resa e la potenza termica assorbita di una pompa di calore ad assorbimento o adsorbimento alimentata termicamente, ovvero tra la potenza termica utile e la potenza termica del combustibile utilizzato dal motore primo che aziona una pompa di calore a compressione;

k) *contratto di efficienza energetica*: è l'accordo contrattuale tra il beneficiario e il fornitore riguardante una misura di miglioramento dell'efficienza energetica, in cui i pagamenti, a fronte degli investimenti in siffatta misura, sono effettuati in funzione del livello di miglioramento dell'efficienza energetica stabilito contrattualmente;

l) *contratto Servizio Energia*: è un contratto che, nell'osservanza dei requisiti e delle prestazioni di cui al paragrafo 4 dell'allegato II, del d.lgs. 30 maggio 2008, n. 115, disciplina l'erogazione dei beni e servizi necessari alla gestione ottimale ed al miglioramento del processo di trasformazione e di utilizzo dell'energia;

m) *contratto Servizio Energia «Plus»*: è un Contratto Servizio Energia che rispetta i requisiti di cui al paragrafo 5 dell'allegato II del d.lgs. 30 maggio 2008, n. 115, e che si configura come fattispecie di un contratto di efficienza energetica;

n) *diagnosi energetica*: è la procedura sistematica volta a fornire un'adeguata conoscenza del profilo di consumo energetico di un edificio o gruppo di edifici, di una attività o impianto industriale o di servizi pubblici o privati, al fine di individuare e quantificare le opportunità di risparmio energetico sotto il profilo costi-benefici e riferire in merito ai risultati;

o) *edificio*: è un sistema costituito da un unico fabbricato connesso ad un impianto termico, ovvero da un fabbricato facente parte di un complesso di più fabbricati, mantenuti a temperatura controllata o climatizzati da un impianto termico. La superficie esterna che delimita un edificio può confinare con tutti o alcuni dei seguenti elementi: l'ambiente esterno, il terreno, altri edifici. Il termine può riferirsi a un intero edificio ovvero a parti di edificio progettate o ristrutturate per essere utilizzate come unità immobiliari a se stanti;

p) *edificio adibito ad uso pubblico*: è un edificio nel quale si svolge, in tutto o in parte, l'attività istituzionale di Enti pubblici;

q) *edificio di proprietà pubblica*: è un edificio di proprietà dello

Stato, delle Regioni o degli Enti locali, nonché di altri Enti pubblici, anche economici, destinato sia allo svolgimento delle attività dell'ente, sia ad altre attività od usi, compreso quello di abitazione privata;

r) *edificio di nuova costruzione*: è un edificio per il quale la richiesta di permesso di costruire o denuncia di inizio attività, comunque denominato, sia stata presentata successivamente alla data di entrata in vigore del presente provvedimento;

s) *efficienza globale media stagionale (ϵ) dell'impianto termico (o fattore di utilizzo dell'energia primaria)*: è il rapporto tra il fabbisogno di energia termica per la climatizzazione e/o la produzione di acqua calda per usi sanitari e l'energia primaria delle fonti energetiche, ivi compresa l'energia elettrica dei dispositivi ausiliari;

t) *fabbisogno annuo di energia primaria per la climatizzazione estiva o per il raffrescamento*: è la quantità di energia primaria globalmente richiesta, nel corso della stagione di raffrescamento, per la climatizzazione estiva ovvero per il solo raffrescamento, in regime di attivazione continuo dell'impianto termico;

u) *fabbisogno annuo di energia primaria per la climatizzazione invernale o per il riscaldamento*: è la quantità di energia primaria globalmente richiesta, nel corso della stagione di riscaldamento, per la climatizzazione invernale ovvero per il solo riscaldamento, in regime di attivazione continuo dell'impianto termico;

v) *fabbisogno annuo di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria*: è la quantità di energia primaria globalmente richiesta, nel corso di un anno, per la produzione di acqua calda per uso sanitario, sia che essa avvenga in modo separato o congiunto alla climatizzazione invernale o il riscaldamento;

w) *fabbisogno annuo di energia termica per la climatizzazione estiva o per il raffrescamento*: è la quantità di energia termica idealmente richiesta dall'involucro edilizio, nel corso della stagione di raffrescamento, per la climatizzazione estiva ovvero per il solo raffrescamento, in regime di attivazione continuo dell'impianto termico;

x) *fabbisogno annuo di energia termica per la climatizzazione invernale o per il riscaldamento*: è la quantità di energia termica idealmente richiesta dall'involucro edilizio, nel corso della stagione di riscaldamento, per la climatizzazione invernale ovvero per il solo riscaldamento ambientale, in regime di attivazione continuo dell'impianto termico;

y) *fabbricato*: è un sistema edilizio costituito dalle strutture esterne che delimitano uno spazio di volume definito e dalle strutture interne che ripartiscono detto volume;

z) *fattore di conversione dell'energia elettrica in energia primaria*: è il rapporto adimensionale, f_{EP} , che indica l'ammontare di energia primaria impiegata per produrre l'unità di energia elettrica; per la definizione numerica di tale rapporto, che è il reciproco del rendimento medio del sistema elettrico nazionale, si considera quanto disposto all'articolo 2, comma 3 dei decreti ministeriali 20 luglio 2004 e successive modifiche ed integrazioni;

aa) *fattore di utilizzazione del gas (GUE)*: è il rapporto tra la potenza termica utile resa e la potenza termica al focolare di una pompa di calore a gas;

bb) *fonti energetiche rinnovabili*: sono quelle definite all'articolo 2, comma 1, lettera a), del d.lgs. del 29 dicembre 2003, n. 387;

cc) *generatore di calore*: è qualsiasi tipo di generatore di energia termica che permette di trasferire al fluido termovettore il calore prodotto dalla combustione o dalla conversione di qualsiasi altra forma di energia (elettrica, meccanica, chimica, ecc.) anche con il contributo di fonti energetiche rinnovabili;

dd) *gradi giorno di una località*: è il parametro convenzionale rappresentativo delle condizioni climatiche di una località. È calcolato come la somma, estesa a tutti i giorni del periodo annuale convenzionale di riscaldamento, delle sole differenze positive tra la temperatura dell'ambiente, fissata a 20°C, e la temperatura media esterna giornaliera. L'unità di misura utilizzata è il grado giorno, GG;

ee) *impianto termico*: è il complesso degli impianti tecnologici dell'edificio destinato alla climatizzazione estiva e/o invernale degli ambienti, ovvero al solo riscaldamento e/o raffrescamento e/o alla produzione di acqua calda per usi igienico-sanitari; esso comprende eventuali sistemi di generazione, accumulo, distribuzione e utilizzazione e/o emissione dell'energia termica, sia per il riscaldamento che per il raffrescamento, i sistemi di condizionamento dell'aria, nonché gli organi di regolazione e di controllo;

sono compresi negli impianti termici gli impianti individuali di riscaldamento e/o di raffrescamento, mentre non sono considerati tali gli apparecchi quali stufe, caminetti, radiatori individuali, apparecchi per il riscaldamento localizzato ad energia radiante, scaldacqua unifamiliari; tali apparecchi, se fissi, sono tuttavia assimilati agli impianti termici quando la somma delle potenze nominali termiche utili degli apparecchi al servizio della singola unità immobiliare è maggiore di 15 kW;

ff) *impianto termico di nuova installazione*: è un impianto termico installato in un edificio di nuova costruzione o in un edificio precedentemente sprovvisto di impianto termico;

gg) *indice di prestazione energetica, EP*: rappresenta il fabbisogno annuo di energia primaria, riferito ad un singolo uso energetico dell'edificio (a titolo d'esempio: alla sola climatizzazione invernale o riscaldamento, EP_H , alla climatizzazione estiva o raffrescamento, EP_C , alla produzione di acqua calda sanitaria, EP_W), rapportato all'unità di superficie utile degli ambienti a temperatura controllata o climatizzati per edifici appartenenti alla categoria E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme, o all'unità di volume lordo a temperatura controllata o climatizzato per tutti gli altri edifici, espresso rispettivamente in kWh/m² anno o kWh/m³ anno;

hh) *indice di prestazione termica, ET*: rappresenta il fabbisogno annuo di energia termica, riferito ad un singolo uso energetico dell'edificio (a titolo d'esempio: alla sola climatizzazione invernale o riscaldamento, ET_H , alla climatizzazione estiva o raffrescamento, ET_C), rapportato all'unità di superficie utile degli ambienti a temperatura controllata o climatizzati per edifici appartenenti alla categoria E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme, o all'unità di volume lordo a temperatura controllata o climatizzato per tutti gli altri edifici, espresso rispettivamente in kWh/m² anno o kWh/m³ anno;

ii) *interventi di manutenzione straordinaria*: sono le opere e le modifiche riguardanti il consolidamento, il rinnovamento e la sostituzione di parti anche strutturali degli edifici, la realizzazione e integrazione dei servizi igienico-sanitari e tecnologici, nonché le modificazioni dell'assetto distributivo di singole unità immobiliari. Sono così considerati anche gli interventi che comportino la trasformazione di una singola unità immobiliare in due o più unità immobiliari o l'aggregazione di due o più unità immobiliari in una unità immobiliare;

jj) *interventi di ristrutturazione edilizia*: sono gli interventi rivolti a trasformare gli organismi edilizi mediante un insieme sistematico di opere che possono portare ad un organismo edilizio in tutto o in parte diverso dal precedente. Tali interventi comprendono il ripristino o la sostituzione di alcuni elementi costitutivi dell'edificio, l'eliminazione, la modifica e l'inserimento di nuovi elementi. Nell'ambito degli interventi di ristrutturazione edilizia, sono ricomprese anche la demolizione e ricostruzione parziale o totale nel rispetto della volumetria preesistente, fatte salve le sole innovazioni necessarie per l'adeguamento alla normativa antisismica;

kk) *involucro edilizio*: è un sistema edilizio costituito dalle strutture esterne che delimitano uno spazio di volume definito;

ll) *ispezioni su edifici ed impianti*: sono gli interventi di controllo tecnico e documentale *in situ*, svolti da esperti qualificati incaricati dall'ente preposto al controllo, o da organismi da esso deputati;

mm) *massa superficiale*: è la massa per unità di superficie della struttura opaca compresa la malta dei giunti e gli intonaci. L'unità di misura utilizzata è il kg/m²;

nn) *miglioramento dell'efficienza energetica*: è un incremento dell'efficienza degli usi finali dell'energia, risultante da cambiamenti tecnologici, comportamentali o economici;

oo) *pompa di calore*: è un dispositivo o impianto che fornisce calore all'ambiente a temperatura controllata o climatizzato prelevandolo da una sorgente termica a temperatura inferiore;

pp) *ponte termico*: è una discontinuità nelle caratteristiche termiche che si può verificare in corrispondenza degli innesti di elementi strutturali (quali, a solo titolo di esempio, solai e strutture verticali o strutture verticali tra loro) o anche in presenza di particolari geometrie (spigoli, angoli);

qq) *potenza termica del focolare di un generatore di calore*: è il prodotto tra il potere calorifico inferiore del combustibile impiegato e la portata di combustibile bruciato; l'unità di misura utilizzata è il kW;

rr) *potenza termica utile di un generatore di calore*: è la quantità

di calore trasferita nell'unità di tempo al fluido termovettore; l'unità di misura utilizzata è il kW;

ss) *prestazione energetica di un edificio*: è la quantità annua di energia che si prevede possa essere necessaria per soddisfare i vari bisogni connessi ad un uso standard dell'edificio, compresi la climatizzazione invernale, ovvero il riscaldamento, la climatizzazione estiva, ovvero il raffrescamento, la preparazione dell'acqua calda per usi igienico-sanitari, la ventilazione e l'illuminazione. Tale quantità viene espressa da uno o più descrittori che tengono conto della coibentazione, delle caratteristiche tecniche e di installazione degli impianti, della progettazione e della posizione dell'edificio in relazione agli aspetti climatici, dell'esposizione al sole e dell'influenza delle strutture adiacenti, dell'esistenza di sistemi di trasformazione propria di energia e di altri fattori, che influenzano il fabbisogno energetico, compreso il clima degli ambienti interni;

tt) *proprietario dell'edificio*: chi è proprietario, in tutto o in parte, dell'edificio. Nel caso di edifici dotati di impianti termici centralizzati amministrati in condominio e nel caso di soggetti diversi dalle persone fisiche, gli obblighi e le responsabilità, previsti dal presente provvedimento, posti a carico del proprietario, sono da intendersi riferiti agli amministratori;

uu) *raffrescamento*: è l'insieme di funzioni atte ad assicurare il controllo, all'interno degli ambienti, della temperatura dell'aria mantenendola sotto un valore prefissato;

vv) *rapporto di forma*: è il rapporto tra la superficie disperdente dell'edificio, S , e il suo volume lordo a temperatura controllata o climatizzato, V ;

ww) *rendimento termico utile di un generatore di calore*: è il rapporto tra la potenza termica utile e la potenza termica del focolare;

xx) *riscaldamento*: è l'insieme di funzioni atte ad assicurare il controllo, all'interno degli ambienti, della temperatura dell'aria mantenendola sopra un valore prefissato;

yy) *risparmio energetico*: è la quantità di energia risparmiata, determinata mediante una misurazione o una stima del consumo prima e dopo l'attuazione di una o più misure di miglioramento dell'efficienza energetica, assicurando nel contempo la normalizzazione delle condizioni esterne che influiscono sul consumo;

zz) *ristrutturazione di un impianto termico*: è un insieme di opere che comportano la modifica sostanziale dei seguenti sottosistemi: generazione e distribuzione ovvero generazione ed emissione ovvero distribuzione ed emissione del calore; rientrano in questa categoria anche la trasformazione di un impianto termico centralizzato in impianti termici individuali, nonché la risistemazione impiantistica nelle singole unità immobiliari, o parti di edificio, in caso di installazione di un impianto termico individuale previo distacco dall'impianto termico centralizzato;

aaa) *sistemi filtranti*: sono pellicole polimeriche autoadesive applicabili sui vetri, sul lato interno o esterno, in grado di modificare una o più delle seguenti caratteristiche della superficie vetrata: trasmissione dell'energia solare, trasmissione ultravioletti, trasmissione infrarossi, trasmissione luce visibile;

bbb) *sistemi schermanti*: sono sistemi che permettono di ridurre l'irradiazione solare sulle superfici trasparenti appartenenti all'involucro edilizio; non sono considerati tali i sistemi, fissi o mobili, applicati all'interno dell'ambiente a temperatura controllata o climatizzata;

ccc) *soggetto certificatore*: è il soggetto accreditato al rilascio dell'attestato di certificazione energetica;

ddd) *sostituzione di un generatore di calore*: consiste nella rimozione di un generatore di calore e nell'installazione di uno nuovo destinato ad erogare energia termica alle medesime utenze; rientra in questa fattispecie anche la rimozione di un generatore di calore a seguito dell'allacciamento ad una rete di teleriscaldamento;

eee) *stagione di raffrescamento*: è il periodo di funzionamento dell'impianto termico per la climatizzazione estiva o il raffrescamento, la cui durata è definita dall'esistenza di un valore positivo del fabbisogno termico mensile per la climatizzazione estiva o il raffrescamento;

fff) *stagione di riscaldamento*: è il periodo di funzionamento dell'impianto termico per la climatizzazione invernale o per il solo riscaldamento ambientale, così come definito dall'articolo 9 del d.P.R. 26 agosto 1993, n. 412 e successive modifiche ed integrazioni;

ggg) *superficie disperdente, S* : è la superficie lorda espressa in metri quadrati che delimita verso l'esterno, ovvero verso ambienti a temperatura non controllata, il volume lordo a temperatura controllata o climatizzata dell'edificio;

hhh) *superficie utile*: è la superficie netta espressa in metri quadrati calpestabile degli ambienti a temperatura controllata o climatizzati dell'edificio;

iii) *targa energetica*: è il documento, rilasciato dall'Organismo di accreditamento, in cui viene riportato il valore dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o riscaldamento dell'edificio, EP_H , nonché la sua classificazione in riferimento alle classi di consumo;

jjj) *trasmissione termica*: è il flusso termico espresso in Watt che attraversa, in regime stazionario, una struttura piana per unità di superficie, espressa in metri quadrati, e per unità di differenza tra le temperature, espresse in gradi Kelvin e assunte costanti nel tempo, degli ambienti confinanti con la struttura stessa;

kkk) *trasmissione termica media di una struttura*: è il valore medio, pesato rispetto alle superfici lorde, delle trasmissioni dei singoli componenti della struttura posti in parallelo tra di loro, comprese le trasmissioni termiche lineari dei ponti termici ad essa attribuibili, se presenti;

lll) *trasmissione termica periodica*: è il parametro che valuta la capacità di una struttura opaca di sfasare ed attenuare il flusso termico che la attraversa nell'arco delle 24 ore, definita e determinata secondo la norma UNI EN ISO 13786:2008 e successivi aggiornamenti;

mmm) *valori nominali delle potenze e dei rendimenti*: sono i valori di potenza massima e di rendimento, a tale potenza, di un apparecchio specificati e garantiti dal costruttore per il regime di funzionamento continuo.

3. Ambito di applicazione

3.1 Fatte salve le eccezioni di cui al successivo punto 3.2, le disposizioni del presente provvedimento si applicano a tutte le categorie di edifici, così come classificati in base alla destinazione d'uso indicata all'articolo 3 del d.P.R. 26 agosto 1993, n. 412, ai fini del contenimento dei consumi energetici e della riduzione delle emissioni inquinanti, nel caso di:

- progettazione e realizzazione di edifici di nuova costruzione e degli impianti in essi installati;
- opere di ristrutturazione degli edifici e degli impianti esistenti, ampliamenti volumetrici, recupero a fini abitativi di sottotetti esistenti e installazione di nuovi impianti in edifici esistenti;
- certificazione energetica degli edifici.

3.2 Sono escluse dall'applicazione del presente provvedimento le seguenti categorie di edifici e di impianti:

- gli immobili ricadenti nell'ambito della disciplina della parte seconda e dell'articolo 136, comma 1, lettere b) e c) del d.lgs. 22 gennaio 2004, n. 42, recante il codice dei beni culturali e del paesaggio e gli immobili che secondo le norme dello strumento urbanistico devono essere sottoposti a solo restauro e risanamento conservativo nei casi in cui il rispetto delle prescrizioni implicherebbe un'alterazione inaccettabile del loro carattere o aspetto, con particolare riferimento ai caratteri storici o artistici;
- i fabbricati industriali, artigianali e agricoli non residenziali quando gli ambienti sono mantenuti a temperatura controllata o climatizzati per esigenze del processo produttivo, sono altresì esclusi i fabbricati industriali artigianali e agricoli e relative pertinenze qualora gli ambienti siano mantenuti a temperatura controllata o climatizzati utilizzando reflui energetici del processo produttivo non altrimenti utilizzabili;
- i fabbricati isolati con una superficie utile totale inferiore a 50 m²;
- gli impianti installati ai fini del processo produttivo realizzato nell'edificio, anche se utilizzati, in parte non preponderante, per gli usi tipici del settore civile.

4. Principi generali tipologici e tecnico costruttivi

Per tutte le categorie di edifici, nei casi previsti al punto 3.1 lettere a) e b), il progettista pone particolare attenzione alla riduzione dei consumi di energia, fatto salvo l'ottenimento e il mantenimento di opportuni livelli di benessere termoisolometrico e visi-

vo e la tutela della salute, tenendo conto, oltre a quelli ambientali, dei seguenti fattori tipologici e tecnico-costruttivi:

a) l'orientamento e la relativa distribuzione delle unità immobiliari e dei singoli locali costituenti l'edificio con riferimento alla loro destinazione d'uso prevalente;

b) la corretta distribuzione e l'orientamento delle superfici trasparenti, in rapporto alla superficie opaca, considerando opportuni sistemi schermanti in relazione alla necessità di ottimizzare gli apporti solari diretti nel periodo invernale e il controllo dell'irraggiamento nel periodo estivo e di ottenere un adeguato livello di illuminazione naturale;

c) l'utilizzo di materiali, componenti e sistemi per raggiungere adeguati livelli di prestazioni energetiche dell'involucro dell'edificio;

d) l'utilizzo di sistemi di ventilazione naturale e/o meccanica o mista, con eventuale recupero termico sull'aria di rinnovo/espulsione;

e) lo sfruttamento dell'illuminazione naturale e la sua integrazione con l'illuminazione artificiale;

f) l'utilizzo di sistemi di illuminazione artificiale ad alta efficienza energetica;

g) l'utilizzo di sistemi automatici per il controllo e la gestione dell'illuminazione artificiale e naturale;

h) l'utilizzo di tecnologie solari attive, passive ed ibride e l'impiego di fonti energetiche rinnovabili;

i) l'utilizzo di sistemi di controllo e gestione degli impianti di riscaldamento, ventilazione e raffrescamento, in grado di adattarsi alle diverse esigenze dell'utenza e di valorizzare gli apporti gratuiti, assicurando nelle diverse condizioni di carico le esigenze di comfort degli occupanti con il minimo dispendio energetico.

5. Requisiti minimi dell'involucro edilizio

Salvo ove diversamente specificato, le seguenti disposizioni hanno validità a partire dalla data di entrata in vigore del presente provvedimento, per gli edifici di cui, a decorrere dalla medesima data, viene presentata la dichiarazione di inizio attività o la domanda finalizzata ad ottenere il permesso di costruire per gli interventi di nuova costruzione, demolizione e ricostruzione in ristrutturazione, ristrutturazione edilizia, ampliamento volumetrico, recupero a fini abitativi di sottotetti esistenti e manutenzione straordinaria. Le seguenti disposizioni hanno altresì validità per le opere e gli interventi di cui sopra non subordinati a titoli abilitativi. Le verifiche che seguono si applicano alle sole strutture opache e chiusure trasparenti comprensive di infissi, oggetto dell'intervento.

5.1 Per tutte le categorie di edifici, ad eccezione degli edifici appartenenti alla categoria E.8, il progettista provvede, conformemente alla normativa tecnica vigente:

- alla verifica dell'assenza di condensazioni sulle superfici opache interne dell'involucro edilizio;
- alla verifica che le condensazioni interstiziali nelle strutture di separazione tra gli ambienti a temperatura controllata o climatizzati e l'esterno, compresi gli ambienti non riscaldati, siano limitate alla quantità rievaporabile.

Qualora non esista un sistema di controllo della umidità relativa interna, per i calcoli necessari, questa verrà assunta pari al 65% alla temperatura interna di 20°C.

5.2 Nei casi di interventi di ristrutturazione edilizia che coinvolgono il 25% o meno della superficie disperdente dell'edificio a cui l'impianto di climatizzazione invernale o di riscaldamento è asservito, ampliamenti volumetrici, sempre che il volume lordo a temperatura controllata o climatizzato della nuova porzione dell'edificio risulti inferiore o uguale al 20% di quello esistente, manutenzione straordinaria, per tutte le categorie di edifici, per le strutture opache e per le chiusure trasparenti comprensive di infissi, oggetto dell'intervento, siano esse verticali, orizzontali o inclinate, delimitanti il volume a temperatura controllata o climatizzato verso l'esterno, ovvero verso ambienti a temperatura non controllata, il valore della trasmittanza termica media, U , deve essere inferiore a quello riportato nella Tabella A.2.1 di cui all'Allegato A, in funzione della fascia climatica di riferimento, incrementato del 30% per le sole strutture opache.

Nel caso di strutture orizzontali sul suolo, piani sottoterra, vespai aerati e altre tipologie di basamento, i valori di trasmittanza termica devono essere calcolati con riferimento al sistema basa-

mento-terreno. Tali valori devono essere confrontati con quelli riportati nella Tabella A.2.1 di cui all'Allegato A, incrementati del 30%.

I valori limite della trasmittanza termica riportati alla Tabella A.2.1 di cui all'Allegato A, relativi alla voce «chiusure trasparenti comprensive di infissi» devono essere rispettati da tutte le chiusure apribili ed assimilabili, quali porte, finestre e vetrine anche se non apribili, considerando le parti trasparenti e/o opache che le compongono.

5.3 Nei casi di interventi di ristrutturazione edilizia, ampliamenti volumetrici, sempre che il volume lordo a temperatura controllata o climatizzato della nuova porzione dell'edificio risulti inferiore o uguale al 20% di quello esistente, manutenzione straordinaria, per tutte le categorie di edifici, il valore della trasmittanza termica media, U , delle strutture edilizie di separazione tra edifici o unità immobiliari appartenenti allo stesso edificio e confinanti tra loro, mantenuti a temperatura controllata o climatizzati, fatto salvo il rispetto del Decreto del Presidente del Consiglio dei Ministri del 5 dicembre 1997 «Determinazione dei requisiti acustici passivi degli edifici», deve essere inferiore a 0,8 W/m²K nel caso di strutture opache divisorie verticali, orizzontali e inclinate ed inferiore a 2,8 W/m²K nel caso di chiusure trasparenti comprensive di infissi. I medesimi limiti devono essere rispettati per tutte le strutture verticali, orizzontali e inclinate, che delimitano verso l'esterno, ovvero verso ambienti a temperatura non controllata, gli ambienti non dotati di impianto termico, sempreché questi siano adiacenti ad ambienti a temperatura controllata o climatizzati. Per questi ultimi i limiti di cui sopra possono essere omessi qualora gli ambienti siano areati tramite aperture permanenti rivolte verso l'esterno.

5.4 Ad eccezione degli edifici appartenenti alle categorie E.6 ed E.8, al fine di limitare i fabbisogni energetici per la climatizzazione estiva o il raffrescamento e di contenere la temperatura interna degli ambienti, il progettista, con applicazione limitata alle parti di edificio oggetto dell'intervento:

- valuta e documenta l'efficacia dei sistemi schermanti, che devono essere tali da ridurre del 70% l'irradiazione solare massima sulle superfici trasparenti durante il periodo estivo e tali da consentire il completo utilizzo della massima irradiazione solare incidente durante il periodo invernale; nel caso di ristrutturazioni edilizie che coinvolgono il 25% o meno della superficie disperdente dell'edificio a cui l'impianto è asservito, nel caso di manutenzioni straordinarie, nel caso di ampliamenti volumetrici, sempreché il volume lordo a temperatura controllata o climatizzato della nuova porzione sia inferiore o uguale al 20% dell'esistente e nel caso di recupero a fini abitativi di sottotetti esistenti è consentito impiegare al posto dei sistemi schermanti sistemi filtranti che assicurino le stesse prestazioni. Nel caso di documentata impossibilità tecnica di raggiungere il 70% di riduzione dell'irradiazione solare massima estiva con i soli sistemi schermanti è consentita l'adozione combinata di sistemi schermanti e sistemi filtranti;
- esegue, ad esclusione della zona climatica F, per le località nelle quali il valore medio mensile dell'irradianza sul piano orizzontale, nel mese di massima insolazione estiva, $I_{m,ss}$, sia maggiore o uguale a 290 W/m²:
 - relativamente a tutte le strutture verticali opache con l'eccezione di quelle comprese nel quadrante nord-ovest/nord/nord-est, almeno una delle seguenti verifiche:
 - che il valore della massa superficiale sia superiore a 230 kg/m²;
 - che il valore del modulo della trasmittanza termica periodica Y_{IE} sia inferiore a 0,12 W/m² K;
 - relativamente a tutte le strutture opache orizzontali e inclinate la verifica che il valore del modulo della trasmittanza termica periodica Y_{IE} sia inferiore a 0,20 W/m² K.

Gli effetti positivi che si ottengono con il rispetto dei valori di massa superficiale o trasmittanza termica periodica delle strutture opache possono essere raggiunti, in alternativa, con l'utilizzo di tecniche e materiali, anche innovativi, che permettano di contenere le oscillazioni di temperatura in funzione dell'andamento dell'irraggiamento solare. In tal caso, deve essere prodotta un'adeguata documentazione e certificazione delle tecnologie e dei materiali che ne attestino l'equivalenza rispetto alle predette disposizioni.

c) utilizza al meglio le condizioni ambientali esterne e le caratteristiche distributive degli spazi per favorire la ventilazione naturale dell'edificio.

Le verifiche previste al presente punto devono essere opportunamente documentate nella relazione tecnica di cui all'Allegato B.

6. Requisiti degli impianti per la climatizzazione invernale ovvero per il solo riscaldamento ambientale e per la produzione di acqua calda sanitaria

Le seguenti disposizioni hanno validità a partire dalla data di entrata in vigore del presente provvedimento, anche per le opere e gli interventi non subordinati a titoli abilitativi.

6.1 Nel caso di nuova installazione o ristrutturazione di impianti termici, per la climatizzazione invernale o il riscaldamento e/o la produzione di acqua calda sanitaria e nel caso di sostituzione di generatori di calore si procede al calcolo dell'efficienza globale media stagionale e alla verifica che lo stesso risulti superiore al valore limite riportato al paragrafo A.3 di cui all'Allegato A. Tale verifica deve essere opportunamente documentata nell'apposita relazione di cui all'Allegato B. Per i casi sopra previsti, con la sola eccezione della sostituzione di generatori di calore, è altresì fatto obbligo di produrre l'attestato di certificazione energetica di cui all'Allegato C. Nel caso di nuova installazione, ristrutturazione di impianti termici o di sostituzione di generatori di calore, per installazioni di potenze termiche utili nominali maggiori o uguali a 100 kW, è fatto altresì obbligo di produrre oltre alla relazione tecnica di cui all'Allegato B, l'attestato di certificazione energetica di cui all'Allegato C e una diagnosi energetica dell'edificio nella quale oltre a quantificare le opportunità di risparmio energetico sotto il profilo costi benefici dell'intervento sull'impianto termico, si individuino le ulteriori misure utili alla riduzione della spesa energetica, i relativi tempi di ritorno degli investimenti e i possibili miglioramenti di classe energetica dell'edificio.

Nel caso di edifici costituiti da quattro o più unità immobiliari, in cui si è optato per l'installazione di impianti termici indipendenti per ciascuna unità immobiliare, anche a seguito di decisione condominiale di dismissione dell'impianto termico centralizzato o di decisione autonoma dei singoli, permane l'obbligo di produrre oltre alla relazione tecnica di cui all'Allegato B, l'attestato di certificazione energetica di cui all'Allegato C. Quando il limite di 100 kW è raggiunto o superato dalla somma delle potenze dei singoli generatori di calore da installare nell'edificio o dalla potenza nominale dell'impianto termico preesistente è obbligatorio produrre oltre alla relazione tecnica di cui all'Allegato B, l'attestato di certificazione energetica e una diagnosi energetica dell'edificio, secondo quanto sopra previsto.

6.2 Nel caso di semplice sostituzione di generatori di calore si intendono rispettate tutte le disposizioni vigenti in tema d'uso razionale dell'energia, incluse quelle di cui al precedente punto 6.1, qualora coesistano le seguenti condizioni:

- a) i nuovi generatori di calore a combustione abbiano rendimento termico utile, in corrispondenza di un carico pari al 100% della potenza termica utile nominale maggiore o uguale al valore limite calcolato secondo la formula:

$$\eta_{tu} = (90 + 2 \cdot \log P_n) \%$$

dove $\log P_n$ è il logaritmo in base 10 della potenza utile nominale del generatore, espressa in kW. Per valori di P_n maggiori di 400 kW, si applica il limite massimo corrispondente a 400 kW;

- b) le nuove pompe di calore elettriche, a gas o alimentate termicamente, abbiano un COP, un GUE o un COP_t, in condizioni nominali maggiore o uguale al rispettivo valore riportato, in funzione della tipologia impiantistica adottata, nella tabella A.5.1 di cui all'Allegato A;
- c) siano presenti, salvo che ne sia dimostrata inequivocabilmente la non fattibilità tecnica nel caso specifico, opportunamente documentata nell'apposita relazione di cui all'Allegato B:
- dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente nei singoli locali o nelle singole zone che, per le loro caratteristiche di uso ed esposizione, possano godere di differenti apporti di calore solare o comunque gratuiti. Nel caso di regolazione di zona, questa deve avvenire su sonde di rilevamento per la temperatura interna delle singole zone.
 - per l'impianto a servizio di un'unica utenza, sia questa

una zona termica o un'unità immobiliare, una centralina di termoregolazione, pilotata dalla misura dell'aria interna ed eventualmente dalla misura della temperatura dell'aria esterna, per ogni generatore di calore, che consenta la programmazione e la regolazione della temperatura ambiente su due livelli di temperatura nell'arco delle 24 ore;

- per l'impianto a servizio di utenze plurime, siano queste zone termiche o unità immobiliari, una centralina di termoregolazione, pilotata dalla misura della temperatura dell'aria esterna e dalla misura della temperatura dell'acqua di mandata dal generatore all'utenza, per ogni generatore di calore, che consenta la programmazione e la regolazione della temperatura dell'acqua di mandata su due livelli di temperatura nell'arco delle 24 ore; in questo caso l'adozione dei dispositivi di regolazione automatica della temperatura ambiente o di zona è obbligatoria per tutti i locali o zone.
- d) nel caso di installazioni di generatori di calore con potenza nominale del focolare o potenze elettriche assorbite, convertite in potenza equivalente da fonte di energia primaria tramite il fattore di conversione dell'energia elettrica in energia primaria, maggiori del 10% rispetto al valore preesistente, l'aumento di potenza deve essere motivato attraverso la verifica dimensionale dell'impianto di riscaldamento, opportunamente documentata nell'apposita relazione di cui all'Allegato B;
- e) nel caso di installazione di generatori di calore a servizio di più unità immobiliari, sia verificata la corretta equilibratura del sistema di distribuzione, al fine di consentire contemporaneamente, in ogni unità immobiliare, il rispetto dei limiti minimi di comfort e dei limiti massimi di temperatura interna; eventuali squilibri devono essere corretti in occasione della sostituzione del generatore, eventualmente installando un sistema di contabilizzazione del calore che permetta la ripartizione dei consumi per singola unità immobiliare;
- f) nel caso di sostituzione di generatori di calore di potenza termica utile nominale inferiore a 35 kW, non è richiesta la relazione di cui all'Allegato B, a fronte dell'obbligo di presentazione della dichiarazione di conformità ai sensi dell'articolo 7 del decreto ministeriale 22 gennaio 2008, n. 37 e successive modifiche ed integrazioni. In tal caso, a quest'ultimo documento dovrà essere allegata una relazione tecnica che attesti i motivi della deroga dalle disposizioni di cui ai precedenti punti c) e d).

Nel caso di sostituzione di generatori di calore di potenze termiche utili nominali maggiori o uguali a 100 kW, è fatto altresì obbligo produrre oltre alla relazione tecnica di cui all'Allegato B, l'attestato di certificazione energetica di cui all'Allegato C e una diagnosi energetica dell'edificio nella quale oltre a quantificare le opportunità di risparmio energetico sotto il profilo costi benefici dell'intervento sull'impianto termico, si individuino le ulteriori misure utili alla riduzione della spesa energetica, i relativi tempi di ritorno degli investimenti e i possibili miglioramenti di classe energetica dell'edificio.

6.3 Qualora, nella sostituzione del generatore di calore, per garantire la sicurezza, non fosse possibile rispettare le condizioni di cui al precedente punto 6.2, lettera a), nel caso in cui il sistema fumario per l'evacuazione dei prodotti della combustione sia al servizio di più utenze e sia di tipo collettivo ramificato, e qualora sussistano motivi tecnici o regolamenti locali che impediscano di avvalersi della deroga prevista all'articolo 2, comma 2 del d.P.R. 21 dicembre 1999, n. 551, la semplificazione di cui al precedente punto 6.2 può comunque applicarsi, provvedendo:

- a) all'installazione di generatori di calore che abbiano rendimento termico utile, a carico parziale pari al 30% della potenza termica utile nominale, maggiore o uguale a:

$$\eta_{tu(30\%)} = (85 + 3 \cdot \log P_n) \%$$

dove $\log P_n$ è il logaritmo in base 10 della potenza utile nominale del generatore al servizio del singolo impianto termico, espressa in kW. Nel caso di più generatori a servizio del medesimo impianto termico il rendimento termico utile deve essere verificato per ogni singolo generatore;

- b) alla redazione di una dettagliata relazione che attesti i motivi della deroga dalle disposizioni del precedente punto 6.2, lettera a), da allegare alla relazione tecnica di cui all'Al-

legato B o alla dichiarazione di conformità, ai sensi dell'articolo 7 del Decreto ministeriale 22 gennaio 2008, n. 37 e successive modifiche ed integrazioni, correlata all'intervento, nel caso di impianti con potenza nominale del focolare inferiore ai 35 kW.

6.4 Per gli impianti termici nuovi o ristrutturati, è prescritta l'installazione di dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente nei singoli locali o nelle singole zone che hanno caratteristiche di uso ed esposizioni uniformi, al fine di non determinare sovra riscaldamento per effetto degli apporti solari e degli apporti gratuiti interni. L'installazione di detti dispositivi è aggiuntiva rispetto ai sistemi di regolazione di cui all'articolo 7, commi 2, 4, 5 e 6 del Decreto Presidente della Repubblica 26 agosto 1993, n. 412 e successive modifiche ed integrazioni, e deve comunque essere tecnicamente compatibile con l'eventuale sistema di contabilizzazione.

6.5 A partire dalla data di entrata in vigore del presente provvedimento, nel caso di edifici pubblici e privati di nuova costruzione, in occasione di nuova installazione o di ristrutturazione di impianti termici è obbligatorio progettare e realizzare l'impianto di produzione di energia termica in modo tale da coprire almeno il 50% del fabbisogno annuo di energia primaria richiesta per la produzione di acqua calda sanitaria attraverso il contributo di impianti alimentati da fonti di energia rinnovabile. Le biomasse devono essere utilizzate nel rispetto delle disposizioni che Regione Lombardia emana ai sensi dell'articolo 11 della legge regionale 11 dicembre 2006, n. 24 e dei Piani d'Azione per il contenimento e la prevenzione degli episodi acuti di inquinamento atmosferico adottati ai sensi del d.lgs. 4 agosto 1999, n. 351. La copertura del 50% del fabbisogno annuo di energia primaria richiesta per la produzione di acqua calda sanitaria si intende rispettata qualora l'acqua calda sanitaria derivi da una rete di teleriscaldamento, che sia alimentata anche da combustione di R.S.U. e/o biogas, o da reattori energetici di un processo produttivo non altrimenti utilizzabili. La presente disposizione si intende rispettata qualora si utilizzino pompe di calore purché siano rispettati i valori fissati nella Tabella A.5.1 di cui all'Allegato A. Si considera altresì rispettato il disposto di cui sopra qualora pari fabbisogno di energia primaria sia soddisfatto tramite il contributo di impianti alimentati da fonti di energia rinnovabile, utilizzati ai fini della climatizzazione invernale o del riscaldamento.

6.6 Se l'ubicazione dell'edificio rende impossibile l'installazione di impianti alimentati secondo le disposizioni di cui al punto 6.5, oppure esistano condizioni tali da impedire il loro sfruttamento ottimale, le prescrizioni di cui al precedente punto possono essere omesse. L'eventuale omissione dovrà essere dettagliatamente documentata nella relazione tecnica di cui all'Allegato B.

6.7 In tutti gli edifici esistenti, appartenenti alle categorie E.1 ed E.2, in caso di nuova installazione o ristrutturazione dell'impianto termico e in caso di sostituzione del generatore di calore, devono essere realizzati gli interventi necessari per permettere, ove tecnicamente possibile, la contabilizzazione e la termoregolazione del calore per singola unità immobiliare. Gli eventuali impedimenti di natura tecnica alla realizzazione dei predetti interventi devono essere motivati nella relazione tecnica di cui all'Allegato B.

6.8 Le apparecchiature installate ai sensi del punto 6.7 devono assicurare un errore di misura, nelle condizioni di utilizzo, inferiore al 5%, con riferimento alle norme UNI in vigore. Per le modalità di contabilizzazione si fa riferimento alle vigenti norme e linee guida UNI.

6.9 In occasione di nuova installazione o di ristrutturazione di impianti termici, è obbligatoria la predisposizione delle opere e degli impianti, necessari a favorire il collegamento a reti di teleriscaldamento, nel caso di presenza di tratte di rete ad una distanza inferiore a metri 1.000 ovvero in presenza di progetti approvati nell'ambito di opportuni strumenti pianificatori.

6.10 Per tutte le categorie di edifici, nel caso di nuova installazione e ristrutturazione di impianti termici o sostituzione di generatori di calore, fermo restando quanto prescritto per gli impianti di potenza complessiva maggiore o uguale a 350 kW all'articolo 5, comma 6 del d.P.R. 26 agosto 1993, n. 412, è prescritto il trattamento dell'acqua impiegata in tali impianti, secondo quanto previsto dalla normativa tecnica vigente.

6.11 Per gli interventi di nuova costruzione e nei casi di nuova installazione o nei casi di sola ristrutturazione dell'impianto termico, qualora non vi siano impedimenti tecnici oggettivi, in pre-

senza di caldaie a condensazione, di pompe di calore ovvero di altri generatori di calore che abbiano efficienza superiore con temperatura di mandata del fluido termovettore bassa, quest'ultima non deve essere superiore a 50°C. La prescrizione di cui sopra si intende rispettata qualora la temperatura di ritorno del fluido termovettore sia inferiore o uguale a 35°C.

Le verifiche previste e gli eventuali impedimenti tecnici al presente punto devono essere opportunamente documentate nella relazione tecnica di cui all'Allegato B.

7. Requisiti di prestazione energetica del sistema edificio-impianto termico

Le seguenti disposizioni hanno validità a partire dalla data di entrata in vigore del presente provvedimento, salvo ove diversamente specificato, anche per le opere e gli interventi non subordinati a titoli abilitativi.

7.1 Per gli edifici di cui, a decorrere dalla data di entrata in vigore del presente provvedimento, verrà presentata la denuncia di inizio attività o la domanda finalizzata ad ottenere il permesso di costruire per interventi di nuova costruzione, demolizione e ricostruzione in ristrutturazione, recupero a fini abitativi di sottotetti esistenti, ampliamento volumetrico, sempre che il volume lordo a temperatura controllata o climatizzato della nuova porzione dell'edificio risulti superiore al 20% di quello esistente e per gli interventi di ristrutturazione edilizia che coinvolgono più del 25% della superficie disperdente dell'edificio cui l'impianto di climatizzazione invernale o di riscaldamento è asservito, si procede, in sede progettuale, alla determinazione dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento, EP_H , ed alla verifica che lo stesso risulti inferiore ai valori limite che sono riportati nella Tabelle A.1.1 - A.1.2 di cui all'Allegato A, a seconda della destinazione d'uso dell'edificio, in funzione del rapporto di forma e dei gradi giorno del Comune dove l'edificio è ubicato.

Nel caso di ampliamenti volumetrici, sempre che il volume lordo a temperatura controllata o climatizzato della nuova porzione dell'edificio risulti superiore al 20% di quello esistente e nel caso di recupero a fini abitativi di sottotetti esistenti, la verifica si applica:

- i) all'intero edificio esistente comprensivo dell'ampliamento volumetrico o del sottotetto, qualora questi siano serviti dallo stesso impianto termico;
- ii) all'ampliamento volumetrico o al sottotetto, qualora questi siano serviti da un impianto termico ad essi dedicato.

7.2 Nei casi di interventi di ristrutturazione edilizia che coinvolgono più del 25% della superficie disperdente dell'edificio cui l'impianto di climatizzazione invernale o di riscaldamento è asservito, ove si ometta di ristrutturare l'impianto termico, si può procedere, in alternativa al punto 7.1, in sede progettuale, alle sole verifiche di cui al punto 5.2, effettuate sulla sola parte dell'edificio oggetto dell'intervento, senza applicare la maggiorazione del 30% sulle trasmittanze termiche limite delle strutture opache.

Le verifiche previste al presente punto devono essere opportunamente documentate nella relazione tecnica di cui all'Allegato B.

8. Adozione di criteri generali

8.1 Le verifiche di cui ai precedenti punti 5, 6 e 7 devono essere eseguite utilizzando la metodologia di calcolo definita all'Allegato E della deliberazione della Giunta regionale del 26 giugno 2007, n. 8/5018 e successive modifiche ed integrazioni. Si procede analogamente per il calcolo degli indicatori di prestazione energetica riportati nell'attestato di cui all'Allegato C. Per procedure di calcolo non previste all'Allegato E sopra richiamato e necessarie al rispetto delle verifiche previste dal presente provvedimento, occorre fare riferimento alle norme tecniche predisposte dagli organismi deputati a livello nazionale e Comunitario, quali ad esempio l'UNI e il CEN, o ad altri metodi di calcolo recepiti con Decreto del Ministero dello Sviluppo Economico.

8.2 In ragione dell'evoluzione del quadro normativo nazionale e Comunitario, in funzione della definizione di nuove procedure aggiuntive per il calcolo delle prestazioni energetiche degli edifici, Regione Lombardia, con decreto del direttore generale competente, si riserva la possibilità di modificare e integrare la procedura di calcolo di cui al punto 8.1 e i requisiti di prestazione energetica di cui ai punti 5, 6 e 7.

9. Certificazione energetica degli edifici

9.1 Gli edifici per i quali, a decorrere dal 1° settembre 2007, verrà presentata la denuncia di inizio attività o la domanda finalizzata ad ottenere il permesso di costruire per interventi di nuova costruzione, demolizione e ricostruzione in ristrutturazione, ristrutturazione edilizia che coinvolga più del 25% della superficie disperdente dell'edificio cui l'impianto di climatizzazione invernale o di riscaldamento è asservito, dovranno essere dotati, al termine dei lavori, dell'attestato di certificazione energetica, di cui al punto 10, redatto secondo lo schema definito all'Allegato C. Con la stessa decorrenza, con onere a carico del proprietario dell'edificio, gli edifici sottoposti ad ampliamento volumetrico, il cui volume lordo a temperatura controllata o climatizzato risulti superiore al 20% dell'esistente, nonché nei casi di recupero a fini abitativi di sottotetti esistenti, devono essere dotati di attestato di certificazione energetica relativo:

- all'intero edificio esistente comprensivo dell'ampliamento volumetrico o del sottotetto, qualora questi siano serviti dallo stesso impianto termico;
- all'ampliamento volumetrico o al sottotetto, qualora questi siano serviti da un impianto termico ad essi dedicato.

Le disposizioni di cui sopra valgono, per le stesse tipologie di interventi, anche se non subordinati a titoli abilitativi.

9.2 Gli edifici esistenti che non rientrano nel campo di applicazione richiamato al precedente punto 9.1, sono soggetti all'obbligo dell'attestato di certificazione energetica, di cui al punto 10, secondo la seguente gradualità temporale:

- a decorrere dal 1° settembre 2007, per tutti gli edifici, nel caso di trasferimento a titolo oneroso dell'intero che avvenga mediante la cessione di tutte le unità immobiliari che lo compongono, effettuata con un unico contratto. Ai fini dell'applicazione del presente punto, anche in deroga alla definizione di cui al precedente punto 2, lettera o), non si considera, in ogni caso, «intero edificio» l'ente edilizio a qualsiasi uso destinato, quando esso faccia parte di un più ampio organismo edilizio contraddistinto dalla condivisione di strutture edilizie portanti e portate (a tal fine essendo del tutto irrilevanti eventuali elementi decorativi) edificato sulla base di uno o più provvedimenti edilizi abilitativi che lo riguardano esclusivamente;
- a decorrere dal 1° settembre 2007 ed entro il 1° luglio 2010, nel caso di edifici di proprietà pubblica o adibiti ad uso pubblico, la cui superficie utile superi i 1.000 m². In caso di trasferimento a titolo oneroso dell'edificio in oggetto, lo stesso dovrà tempestivamente essere dotato di attestato di certificazione energetica anche ai fini dell'allegazione dello stesso all'atto;
- a decorrere dal 1° settembre 2007, l'attestato di certificazione energetica dell'edificio o dell'unità immobiliare interessata è necessario per accedere agli incentivi ed alle agevolazioni di qualsiasi natura, sia come sgravi fiscali o contributi a carico di fondi pubblici o della generalità degli utenti, finalizzati al miglioramento delle prestazioni energetiche dell'edificio o degli impianti. Sono in ogni caso fatti salvi i diritti acquisiti ed il legittimo affidamento in relazione ad iniziative già formalmente avviate a realizzazione o notificate all'amministrazione competente, per le quali non necessita il preventivo assenso o concessione da parte della medesima;
- a decorrere dal 1° gennaio 2008, nel caso di contratti Servizio Energia e Servizio Energia «Plus», nuovi o rinnovati, relativi ad edifici pubblici o privati. Per contratto «nuovo» deve intendersi quello perfezionato a partire dalla data del 1° gennaio 2008. Per contratto «rinnovato» deve intendersi quello che abbia subito un rinnovo espresso o tacito con decorrenza degli effetti dal 1° gennaio 2008. È fatto obbligo, per l'aggiudicatario del servizio, dotare l'edificio interessato di attestato di certificazione energetica dell'edificio, entro i primi sei mesi di vigenza contrattuale, fermo restando l'obbligo di cui al successivo punto 9.3, anche prima di tale scadenza;
- a decorrere dalla data di entrata in vigore del presente provvedimento, tutti i contratti, nuovi o rinnovati, relativi alla gestione degli impianti termici o di climatizzazione degli edifici pubblici, o nei quali figura comunque come committente un Soggetto pubblico, debbono prevedere la predisposizione dell'attestato di certificazione energetica dell'edi-

f) o dell'unità immobiliare interessati entro i primi sei mesi di vigenza contrattuale;

- a decorrere dal 1° luglio 2009, nel caso di trasferimento a titolo oneroso delle singole unità immobiliari;
- a decorrere dal 1° luglio 2010, nel caso di contratti di locazione, di locazione finanziaria e di affitto di azienda comprensivo di immobili, siano essi nuovi o rinnovati, riferiti a una o più unità immobiliari. Per contratto «nuovo» deve intendersi quello perfezionato a partire dalla data del 1° luglio 2010. Per contratto «rinnovato» deve intendersi quello che abbia subito un rinnovo espresso o tacito con decorrenza dal 1° luglio 2010. In tali casi l'attestato di certificazione energetica deve essere consegnato alla controparte, in copia dichiarata conforme all'originale.

9.3 Nel caso di atti di trasferimento a titolo oneroso aventi ad oggetto gli edifici sopra considerati, l'attestato di certificazione energetica, di cui al punto 10, deve essere allegato, in originale o in copia certificata conforme, all'atto di trasferimento stesso nei casi per i quali è posto l'obbligo di dotazione a partire dalle date di cui ai precedenti punti 9.1 e 9.2.

9.4 L'obbligo di allegazione si applica anche ai provvedimenti giudiziari portanti trasferimenti immobiliari resi nell'ambito di procedure esecutive individuali e di vendite conseguenti a procedure concorsuali purché le stesse si siano aperte, rispettivamente, con pignoramenti trascritti ovvero con provvedimenti pronunciati a decorrere dal 1° gennaio 2008 e purché le stesse abbiano ad oggetto edifici per i quali ricorrono gli obblighi di allegazione di cui alle fattispecie considerate dal presente punto 9.

9.5 L'applicazione degli obblighi di dotazione e allegazione agli atti di trasferimento a titolo oneroso dell'attestato di certificazione energetica, di cui al presente punto 9, è esclusa per tutte le ipotesi di trasferimento a titolo oneroso di quote immobiliari indivise, nonché di autonomo trasferimento del diritto di nuda proprietà o di diritti reali parziali e nei casi di fusione, di scissione societaria e di atti divisionali.

9.6 L'applicazione degli obblighi di dotazione e di allegazione agli atti di trasferimento a titolo oneroso dell'attestato di certificazione energetica, di cui al presente punto 9, è esclusa quando l'edificio, o la singola unità immobiliare in caso di autonoma rilevanza di questa, sia privo dell'impianto termico o di uno dei suoi sottosistemi necessari alla climatizzazione invernale o al riscaldamento dell'edificio.

9.7 Nel caso in cui alcuni o tutti i dati, riferiti all'involucro o ai diversi sottosistemi dell'impianto termico non fossero disponibili, l'attestato di certificazione dell'edificio, di cui al punto 10, è comunque richiesto. In tal caso il Soggetto certificatore, di cui al successivo punto 16, nell'attestazione della prestazione energetica dell'edificio dovrà attenersi a quanto indicato all'Allegato E della deliberazione della Giunta regionale 26 giugno 2007, n. 8/5018 e successive modifiche ed integrazioni.

10. Attestato di certificazione energetica

10.1 L'attestato di certificazione energetica, di cui all'Allegato C, è il documento sintetico attestante i risultati della certificazione energetica dell'edificio a cui esso si riferisce.

10.2 L'attestato di certificazione energetica può riferirsi a una o più unità immobiliari, facenti parte di un medesimo edificio. L'attestato di certificazione energetica riferito a più unità immobiliari può essere prodotto solo nel momento in cui le stesse siano servite dal medesimo impianto termico destinato alla climatizzazione invernale o al solo riscaldamento, abbiano la medesima destinazione d'uso e sia presente un unico proprietario o un amministratore. Qualora l'attestato si riferisca alla certificazione di più unità immobiliari il Soggetto certificatore, di cui al punto 16, è tenuto a consegnare a ciascun proprietario una copia, conforme all'originale, dello stesso. La certificazione energetica di una singola unità immobiliare può basarsi sull'attestato di certificazione energetica riferito alla stessa o su quello riferito a più unità immobiliari, purché l'attestato medesimo comprenda anche l'unità immobiliare considerata. Qualora l'edificio oggetto di certificazione energetica sia costituito da più unità immobiliari, servite da impianti termici autonomi, è previsto l'obbligo di redigere l'attestato di certificazione energetica per ciascuna unità.

10.3 L'attestato di certificazione energetica è idoneo se redatto e asseverato da un Soggetto certificatore, registrato nel catasto energetico di cui al successivo punto 18 e timbrato per accettazione dal Comune di competenza. Attraverso l'asseverazione dell'attestato di certificazione energetica, il Soggetto certificatore

assume la responsabilità di non trovarsi in nessuna delle condizioni di incompatibilità di cui al successivo punto 16.5. L'asseverazione dell'attestato di certificazione energetica è implicita nella dichiarazione di conformità resa dallo stesso certificatore e dallo stesso firmata in calce al documento. Pertanto l'obbligo di allegazione di cui al precedente punto 9, è assolto mediante allegazione dell'attestato di certificazione energetica, di cui all'Allegato C.

10.4 L'attestato di certificazione energetica ha una idoneità massima di 10 anni a partire dalla data di registrazione della pratica nel catasto energetico. L'idoneità dell'attestato decade prima del periodo sopra indicato per le sole unità immobiliari che, a seguito di interventi, modificano la loro prestazione energetica. Esso decade altresì per le sole unità immobiliari che dovessero mutare la destinazione d'uso. A tal fine, nel caso di trasferimento a titolo oneroso di edifici, già dotati di attestato di certificazione energetica, dovrà essere inserito nell'atto, per dichiarazione resa dall'alienante, l'inesistenza di cause determinative delle decadenze di cui sopra.

10.5 Negli edifici di proprietà pubblica o adibiti ad uso pubblico e per quelli che sono oggetto dei programmi di cui all'articolo 13, comma 2, dei Decreti adottati dal Ministero delle Attività Produttive il 20 luglio 2004, l'attestato di certificazione energetica deve essere affisso nello stesso edificio a cui si riferisce in un luogo facilmente visibile al pubblico.

10.6 Nel caso in cui sia previsto l'obbligo di dotazione o allegazione dell'attestato di certificazione energetica questo sostituisce l'attestato di qualificazione energetica di cui all'articolo 11 del d.lgs. 19 agosto 2005, n. 192 così come modificato e integrato dal d.lgs. 29 dicembre 2006, n. 311.

10.7 Nel caso di contratti Servizio Energia e Servizio Energia «Plus», nuovi o rinnovati, relativi ad edifici pubblici, o nei quali figura comunque come committente un Soggetto pubblico, e nel caso di edifici privati, l'attestato di certificazione deve essere aggiornato, senza oneri a carico del committente, entro i 180 giorni successivi alla realizzazione di qualunque intervento che comporti la decadenza dello stesso secondo quanto indicato al precedente punto 10.4.

10.8 Nel caso in cui sia stato predisposto l'attestato di certificazione energetica in conformità alle presenti disposizioni, lo stesso potrà essere utilizzato, in sostituzione dell'attestato di qualificazione energetica di cui all'articolo 11 del d.lgs. del 19 agosto 2005, n. 192, così come modificato con d.lgs. del 29 dicembre 2006, n. 311, per gli edifici ricadenti nel territorio della Regione Lombardia per i quali non ricorrono gli obblighi di dotazione e di allegazione ai relativi atti di trasferimento a titolo oneroso dell'attestato di certificazione energetica secondo le presenti disposizioni.

10.9 L'attestato di certificazione energetica può essere richiesto dal proprietario dello stesso per qualsiasi tipologia di edificio anche nei casi non previsti dal presente provvedimento.

11. Targa energetica

11.1 La targa energetica, rilasciata dall'Organismo regionale di accreditamento, deve essere conforme al modello riportato nell'Allegato D.

11.2 La targa energetica può essere richiesta dal Soggetto certificatore per qualsiasi classe di consumo, riferita alla climatizzazione invernale o riscaldamento, di cui al successivo punto 15, riportata sull'attestato di certificazione energetica.

11.3 Nel caso di edifici di proprietà pubblica o adibiti ad uso pubblico la targa energetica deve essere acquisita, a prescindere dalla classe di consumo degli stessi, qualora l'attestato di certificazione energetica sia riferito all'edificio, comprensivo di tutte le unità immobiliari che lo compongono.

11.4 La targa deve essere esposta in un luogo che garantisca la sua massima visibilità e riconoscibilità. La targa energetica ha validità per il periodo di idoneità dell'attestato di certificazione energetica a cui si riferisce, secondo quanto previsto dal precedente punto 10.4.

11.5 Il contributo quale partecipazione alle spese di produzione della targa energetica, posto a carico del Soggetto certificatore è dovuto all'Organismo regionale di accreditamento, ed è fissato in € 50,00.

12. Procedura per la certificazione energetica degli edifici per i quali è richiesto il titolo abilitativo

12.1 Ai fini della compilazione della relazione tecnica di cui alla legge 9 gennaio 1991, n. 10, articolo 28, attestante la respon-

denza alle prescrizioni in materia di contenimento del consumo energetico degli edifici, il progettista provvede ad effettuare i calcoli necessari per verificare la conformità dell'edificio ai requisiti di prestazione energetica richiesti ai punti 5, 6 e 7 del presente provvedimento. Lo schema e la modalità di riferimento per la compilazione della relazione tecnica di cui sopra sono riportati nell'Allegato B.

12.2 Il proprietario dell'edificio deposita presso il Comune, unitamente alla richiesta di permesso di costruire o alla denuncia di inizio attività, la relazione di cui al precedente punto 12.1, in forma cartacea e in forma digitale.

12.3 Il proprietario dell'edificio, prima dell'inizio dei lavori e comunque non oltre 30 giorni dalla data di rilascio del titolo abilitativo, attribuisce ad un Soggetto certificatore, di cui al successivo punto 16, l'incarico di redigere l'attestato di certificazione energetica. La nomina deve essere comunicata al Comune di competenza entro l'inizio dei lavori. L'obbligo è previsto anche nel caso in cui il proprietario dell'edificio sia un Ente pubblico. Qualora l'incarico sia revocato, il proprietario dell'edificio è tenuto a darne comunicazione al Comune, indicando il nuovo Soggetto certificatore.

12.4 Il proprietario dell'edificio, nel caso di varianti al progetto che modifichino le prestazioni energetiche dell'edificio, deposita presso il Comune, in forma cartacea e in forma digitale, unitamente alla denuncia di inizio attività, ovvero successivamente se le varianti avvengono in corso d'opera, la relazione di cui al precedente punto 12.1, aggiornata secondo le varianti introdotte.

12.5 Il proprietario dell'edificio deposita presso il Comune, unitamente alla dichiarazione di ultimazione lavori, l'asseverazione del Direttore lavori circa la conformità delle opere realizzate rispetto al progetto e alle sue eventuali varianti, compreso quanto dichiarato nella relazione tecnica di cui al punto 12.1 e suoi aggiornamenti di cui al punto 12.4, l'attestato di certificazione energetica redatto e asseverato dal Soggetto certificatore e la ricevuta generata dal catasto energetico, di cui al successivo punto 18. In assenza della predetta documentazione, la dichiarazione di ultimazione lavori è inefficace.

12.6 Il Comune, a seguito del deposito dell'attestato di certificazione energetica dell'edificio e contestualmente al rilascio del certificato di agibilità o alla presentazione della dichiarazione sostitutiva di cui all'articolo 5 della legge regionale 2 febbraio 2007, n. 1, provvede a consegnare al proprietario dell'edificio una copia dell'attestato di certificazione energetica dell'edificio appositamente timbrato per accettazione dal Comune.

12.7 Il rilascio da parte del Comune dell'attestato di certificazione energetica dell'edificio debitamente timbrato è subordinato alla verifica dell'avvenuto pagamento, da parte del Soggetto certificatore incaricato di redigere l'attestato di certificazione energetica, del contributo di € 10,00 dovuto all'Organismo regionale di accreditamento per la gestione delle attività connesse al sistema di certificazione energetica degli edifici. Tale contributo deve essere pagato all'Organismo regionale di accreditamento, secondo le indicazioni emanate dallo stesso. Il Comune può chiedere un contributo per la partecipazione ai costi relativi agli adempimenti di propria competenza.

13. Procedura per la certificazione energetica degli edifici esistenti

13.1 Il proprietario dell'edificio deposita, presso il Comune di competenza, l'attestato di certificazione energetica redatto e asseverato dal Soggetto certificatore, di cui al successivo punto 16, e la ricevuta generata dal catasto energetico, di cui al successivo punto 18. Il Comune rilascia al proprietario dell'edificio una copia dell'attestato di certificazione energetica opportunamente timbrato per accettazione.

13.2 Il rilascio da parte del Comune dell'attestato di certificazione energetica è subordinato a quanto previsto al precedente punto 12.7.

14. Accertamenti e ispezioni relativi all'efficienza energetica degli edifici

14.1 L'Organismo regionale di accreditamento, anche avvalendosi di esperti qualificati o di organismi esterni, provvede a verificare la correttezza di quanto riportato nell'attestato di certificazione energetica redatto e asseverato dal Soggetto certificatore, di cui al successivo punto 16, entro 5 anni dalla registrazione del medesimo nel catasto energetico di cui al punto 18. A tale scopo, l'Organismo regionale di accreditamento, potrà chiedere al Co-

mune la relazione tecnica di cui al punto 12.1, nonché i documenti progettuali ritenuti necessari.

14.2 L'Organismo regionale di accreditamento, anche avvalendosi di esperti qualificati o di organismi esterni, effettua le operazioni di verifica della conformità di quanto riportato sull'attestato di certificazione energetica, anche su richiesta del Comune, del proprietario dell'edificio, dell'acquirente o del conduttore dell'immobile. Il costo di tali accertamenti, qualora avvengano su richiesta, è a carico dei richiedenti.

15. Classificazione energetica degli edifici

15.1 La prestazione energetica del sistema edificio-impianto relativa alla climatizzazione invernale o il riscaldamento è definita dal valore dell'indice di prestazione energetica, EP_H , espresso in:

- chilowattora per metro quadrato di superficie utile degli ambienti a temperatura controllata o climatizzati [kWh/m^2 anno], per gli edifici appartenenti alla classe E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme;
- chilowattora per metro cubo di volume lordo degli ambienti a temperatura controllata o climatizzati, [kWh/m^3 anno], per tutti gli altri edifici.

15.2 La prestazione energetica del sistema edificio-impianto relativa alla climatizzazione estiva o il raffrescamento è definita dal valore dell'indice di prestazione termica, ET_C , espresso in:

- chilowattora per metro quadrato di superficie utile degli ambienti a temperatura controllata o climatizzati [kWh/m^2 anno], per gli edifici appartenenti alla classe E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme;
- chilowattora per metro cubo di volume lordo degli ambienti a temperatura controllata o climatizzati, [kWh/m^3 anno], per tutti gli altri edifici.

15.3 Ai soli fini della classificazione energetica degli edifici, il territorio regionale è suddiviso in tre zone climatiche in funzione dei gradi giorno:

- zona E: Comuni che presentano un numero di gradi giorno maggiore di 2101 e non superiore a 3000;
- zona F1: Comuni che presentano un numero di gradi giorno maggiore di 3001 e non superiore a 3900;
- zona F2: Comuni che presentano un numero di gradi giorno maggiore di 3901 e non superiore a 4800.

Ai soli fini della classificazione energetica, il Comune di Limone sul Garda è collocato in zona climatica E.

15.4 In funzione della zona climatica di appartenenza del Comune in cui è ubicato l'edificio e in relazione alla sua destinazione d'uso, vengono definiti i valori limite associati a ciascuna delle otto classi di consumo, dalla A + alla G, per la valutazione della prestazione energetica relativa alla climatizzazione invernale o al riscaldamento, secondo quanto indicato nelle tabelle A.4.1 e A.4.2 di cui all'Allegato A. Analogamente, in funzione della sola destinazione d'uso, vengono altresì individuati i valori limite associati a ciascuna delle otto classi di consumo, dalla A + alla G, per la valutazione della prestazione termica relativa alla climatizzazione estiva o al raffrescamento, secondo quanto indicato nelle tabelle A.4.3 e A.4.4 di cui all'Allegato A.

15.5 La classe energetica a cui l'edificio appartiene, relativamente alla climatizzazione invernale o al riscaldamento e alla climatizzazione estiva o al raffrescamento è determinata confrontando il valore dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento dell'edificio, EP_H , e di quello di prestazione termica per la climatizzazione estiva o il raffrescamento, ET_C , calcolati secondo la procedura di calcolo di cui al precedente punto 8, con i parametri numerici associati a ogni classe e definiti secondo quanto previsto al punto 15.4.

16 Soggetto certificatore

16.1 Presso l'Organismo regionale di accreditamento è istituito l'elenco dei soggetti certificatori accreditati in Regione Lombardia. Per potere operare come certificatore, il professionista è tenuto ad iscriversi a tale elenco, secondo quanto disposto al successivo punto 16.7.

16.2 Possono essere accreditati come soggetti certificatori esclusivamente le persone fisiche che risultano in possesso di:

- uno dei seguenti titoli di studio:
 - diploma di laurea specialistica in Ingegneria o Architettura, nonché abilitazione all'esercizio della professione ed iscrizione al relativo Ordine professionale;

- diploma di laurea in Ingegneria o Architettura, nonché abilitazione all'esercizio della professione ed iscrizione al relativo Ordine professionale;
- diploma di laurea specialistica in Scienze Ambientali ed iscrizione alla relativa Associazione professionale;
- diploma di laurea specialistica in Chimica ed iscrizione al relativo Ordine professionale;
- diploma di geometra, perito industriale o agrario, nonché abilitazione all'esercizio della professione ed iscrizione al relativo Collegio professionale;
- diploma di laurea specialistica in Scienze e Tecnologie Agrarie e Scienze e Tecnologie Forestali e Ambientali, nonché abilitazione all'esercizio della professione ed iscrizione al relativo Ordine professionale;

b) un'adeguata competenza comprovata da:

- esperienza almeno triennale, acquisita prima della data di pubblicazione sul Bollettino Ufficiale della Regione Lombardia della d.g.r. del 26 giugno 2007, n. 8/5018 ed attestata da una dichiarazione del rispettivo Ordine, Collegio professionale o Associazione, in almeno due delle seguenti attività:
 - progettazione dell'isolamento termico degli edifici;
 - progettazione di impianti di climatizzazione invernale ed estiva;
 - gestione energetica di edifici ed impianti;
 - certificazioni e diagnosi energetiche.

La dichiarazione di cui sopra dovrà necessariamente essere attestata dal rispettivo Ordine, Collegio professionale o Associazione entro il 31 gennaio 2009. Per i dipendenti di enti di certificazione nazionali e internazionali, accreditati da Sincert, o da organismi di accreditamento che hanno sottoscritto accordi multilaterali in ambito europeo, l'esperienza triennale potrà riguardare solo le certificazioni e le diagnosi energetiche, in quanto le altre attività sopra indicate sono loro precluse in virtù dell'incompatibilità allo svolgimento dell'attività di certificazione, secondo quanto previsto dagli enti di certificazione da cui dipendono;

- oppure frequenza di specifici corsi di formazione per certificatori energetici organizzati da soggetti accreditati dalla Regione Lombardia in base alla d.g.r. del 21 dicembre 2007, n. 8/6273, con superamento di un esame finale. Solo per i suddetti corsi gli Ordini, i Collegi e le Università non sono tenuti all'accREDITAMENTO secondo quanto sancito dalla d.g.r. del 21 dicembre 2007, n. 8/6273. La Commissione giudicatrice, istituita per tale esame, dovrà essere composta anche da un rappresentante di uno degli Ordini, Collegi o Associazioni delle professioni di cui al punto 16.2 lettera a), indicato dagli stessi ed esperto in materia.

16.3 L'Organismo regionale di accreditamento, sentita Regione Lombardia, può accreditare come soggetti certificatori coloro che, in possesso dei requisiti di cui al punto 16.2, lettera a), sono riconosciuti come certificatori energetici da altre Regioni o Province Autonome, riservandosi di verificare che tali soggetti abbiano un'adeguata competenza coerente con quanto previsto al precedente punto 16.2 lettera b).

16.4 L'Organismo regionale di accreditamento, sentita Regione Lombardia, può accreditare come soggetti certificatori coloro che, in possesso dei requisiti di cui al punto 16.2, lettera a), sono riconosciuti come certificatori energetici da altri Paesi appartenenti all'Unione europea, riservandosi di verificare che tali soggetti abbiano una adeguata competenza coerente con quanto previsto al precedente punto 16.2 lettera b).

16.5 Il Soggetto certificatore non può svolgere attività di certificazione sugli edifici per i quali risulti proprietario o sia stato coinvolto, personalmente o comunque in qualità di dipendente, socio o collaboratore di un'azienda terza, in una delle seguenti attività:

- progettazione dell'edificio o di qualsiasi impianto tecnico in esso presente;
- costruzione dell'edificio o di qualsiasi impianto tecnico in esso presente;
- amministrazione dell'edificio;
- fornitura di energia per l'edificio;
- gestione e/o manutenzione di qualsiasi impianto presente nell'edificio;

- f) connesse alla funzione di responsabile servizio prevenzione e protezione (RSPP) ai sensi del d.lgs. 19 settembre 1994, n. 626;
- g) connesse alla funzione di coordinatore per la progettazione e per l'esecuzione dei lavori ai sensi del d.lgs. 9 aprile 2008, n. 81;
- h) connesse alla funzione di direzione lavori.

Attraverso l'asseverazione dell'attestato di certificazione energetica il Soggetto certificatore contestualmente dichiara, ai sensi dell'articolo 47 del d.P.R. 28 dicembre 2000, n. 445, di non trovarsi in nessuna delle condizioni di incompatibilità di cui al presente punto.

16.6 Fino al 1° luglio 2010, possono essere accreditati e svolgere l'attività di certificazione energetica, limitatamente agli edifici delle Pubbliche Amministrazioni di appartenenza, i dipendenti di Enti o Società pubbliche, in possesso di uno dei titoli di studio di cui al punto 16.2 lettera a) e che abbiano frequentato con profitto uno dei corsi di formazione per certificatori energetici di cui al punto 16.2 lettera b), anche in assenza di iscrizione al rispettivo Ordine, Collegio o Associazione di appartenenza. Nel caso in cui un Ente o Società pubblica non abbia nel proprio organico del personale con le caratteristiche di cui sopra, potrà avvalersi di un Soggetto certificatore dipendente da un altro Ente o Società pubblica. Per i dipendenti pubblici che svolgono l'attività di certificazione come liberi professionisti, è possibile certificare qualsivoglia edificio, purché siano rispettate tutte le condizioni previste ai precedenti punti 16.2 e 16.5. Quest'ultima possibilità è preclusa, ai soli dipendenti comunali, qualora l'edificio oggetto di certificazione insista sul territorio del Comune presso il quale il dipendente svolge la propria attività.

16.7 A decorrere dal 1° gennaio 2008, i professionisti che chiedono di essere iscritti o di rinnovare la loro iscrizione all'elenco regionale dei soggetti certificatori sono tenuti a versare un contributo di € 120,00, relativo all'anno solare in corso, all'Organismo regionale di accreditamento, quale partecipazione alle spese di gestione delle attività connesse al sistema di certificazione energetica degli edifici. Qualora l'iscrizione avvenga nel secondo semestre dell'anno solare il contributo è ridotto della metà. Tale contributo deve essere pagato all'Organismo regionale di accreditamento secondo le disposizioni emanate dallo stesso. Anche i dipendenti di Enti e Società pubbliche sono tenuti a versare il contributo di cui sopra.

16.8 Spetta all'Organismo regionale di accreditamento stabilire le modalità operative per la riscossione dei contributi di cui ai precedenti punti 12.7 e 16.7, privilegiando, per quanto possibile, soluzioni informatizzate. Le modalità di funzionamento del Sistema Informatizzato saranno regolate da disposizioni emanate dall'Organismo regionale di accreditamento.

Ai sensi del d.P.R. 26 ottobre 1972, n. 663 e della Direttiva europea 2006/112/CE del 28 novembre 2006, i contributi di cui sopra non sono soggetti alla disciplina dell'imposta sul valore aggiunto.

16.9 L'Organismo regionale di accreditamento qualora accerti comportamenti non conformi da parte dei soggetti certificatori può provvedere, sentita Regione Lombardia, alla sospensione o alla revoca dell'accredimento.

17. Organismo regionale di accreditamento

17.1 Le funzioni di Organismo regionale di accreditamento sono svolte da Cestec s.p.a. e includono le seguenti attività:

- a) accreditamento dei soggetti certificatori;
- b) predisposizione e gestione del catasto energetico degli edifici;
- c) predisposizione e gestione di un software di calcolo per la certificazione energetica degli edifici;
- d) controllo sui certificati energetici, sulla conformità dei contributi versati all'Organismo regionale di accreditamento e sull'operato dei soggetti certificatori;
- e) elaborazione di linee guida per l'organizzazione dei corsi di formazione e del relativo esame, di cui al punto 16.2, lettera b) e relativi controlli;
- f) aggiornamento della procedura di calcolo per la determinazione dei requisiti di prestazione energetica degli edifici e della modulistica da utilizzare nell'ambito delle procedure di certificazione;
- g) aggiornamento della procedura operativa per il rilascio del-

l'attestato di certificazione energetica e della targa energetica;

- h) monitoraggio sull'impatto delle presenti disposizioni sugli utenti finali, in termini di adempimenti burocratici, oneri posti a loro carico, benefici ottenuti;
- i) monitoraggio sull'impatto delle presenti disposizioni sul mercato immobiliare regionale, sulle imprese di costruzione, di materiali e componenti per l'edilizia e su quelle di produzione e di installazione e manutenzione degli impianti di climatizzazione;
- j) consulenza tecnico scientifica e assistenza agli enti locali e ai soggetti certificatori iscritti all'elenco regionale ai fini di una più efficace ed omogenea attuazione delle norme sul rendimento energetico in edilizia;
- k) adozione degli atti per la sospensione e, se del caso, la revoca dell'accredimento.

17.2 In relazione alle funzioni di cui al precedente punto 17.1, l'approvazione dei provvedimenti di regolazione e di indirizzo resta di competenza della Giunta regionale. Le modifiche e le integrazioni alla procedura amministrativa e di calcolo sono di competenza del Dirigente regionale preposto. Ogni variazione dovrà essere comunicata a tutti i soggetti certificatori da parte dell'Organismo regionale di accreditamento.

18. Catasto regionale delle certificazioni energetiche degli edifici

18.1 L'Organismo regionale di accreditamento, sulla base dei dati acquisiti mediante le certificazioni energetiche, provvede alla realizzazione e alla gestione di un programma informatico per la costituzione di un catasto regionale delle certificazioni energetiche degli edifici.

18.2 L'Organismo di accreditamento, sentita Regione Lombardia, predisporrà quanto necessario per consentire a tutti i portatori di interesse che ne facciano richiesta di consultare parti della banca dati del sistema informativo a supporto del sistema di certificazione energetica degli edifici.

19. Integrazione con il d.lgs. 19 agosto 2005, n. 192, come modificato con il d.lgs. 29 dicembre 2006, n. 311

19.1 Per tutto quanto non indicato nelle presenti disposizioni e negli atti ad esso correlati continuano ad applicarsi le disposizioni contenute nel d.lgs. 19 agosto 2005, n. 192 e successive modifiche ed integrazioni.

ALLEGATO A – REQUISITI ENERGETICI DEGLI EDIFICI**A.1 Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento**

A.1.1 Per gli edifici residenziali della categoria E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme, i valori limite dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento, nel corso di un anno, espresso in chilowattora per metro quadrato di superficie utile dell'ambiente a temperatura controllata o climatizzata, vigenti sul territorio regionale sono indicati nella Tabella A.1.1.

| Rapporto di forma dell'edificio | ZONA CLIMATICA | | | | |
|---------------------------------|----------------|-------------|-------------|-------------|-----------------|
| | D | | E | | F |
| S/V [m ⁻¹] | da 1401 [GG] | a 2100 [GG] | a 2101 [GG] | a 3000 [GG] | oltre 3001 [GG] |
| ≤ 0,2 | 21,3 | 34 | 34 | 46,8 | 46,8 |
| ≥ 0,9 | 68 | 88 | 88 | 116 | 116 |

Tabella A.1.1 – Valori limite dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento, nel corso di un anno, espresso in chilowattora per metro quadrato di superficie utile dell'ambiente a temperatura controllata o climatizzata [kWh/m²anno], per gli edifici della categoria E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme.

A.1.2 Per tutti gli altri edifici, i valori limite dell'indice di prestazione energetica, espresso in chilowattora per metro cubo di volume lordo a temperatura controllata o climatizzato, vigenti sul territorio regionale sono indicati nella Tabella A.1.2.

| Rapporto di forma dell'edificio | ZONA CLIMATICA | | | | |
|---------------------------------|----------------|-------------|-------------|-------------|-----------------|
| | D | | E | | F |
| S/V [m ⁻¹] | da 1401 [GG] | a 2100 [GG] | a 2101 [GG] | a 3000 [GG] | oltre 3001 [GG] |
| ≤ 0,2 | 6 | 9,6 | 9,6 | 12,7 | 12,7 |
| ≥ 0,9 | 17,3 | 22,5 | 22,5 | 31 | 31 |

Tabella A.1.2. – Valori limite dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento, nel corso di un anno, espresso in chilowattora per metro cubo di volume lordo a temperatura controllata o climatizzato [kWh/m³anno], per tutti gli edifici con l'esclusione di quelli appartenenti alla categoria E.1.

I valori limite riportati nelle Tabelle precedenti sono espressi in funzione della zona climatica, così come individuata all'articolo 2 del d.P.R. 26 agosto 1993, n. 412 e del rapporto di forma dell'edificio S/V, dove:

- S, espressa in m², è la superficie che delimita verso l'esterno (ovvero verso ambienti non dotati di impianto di riscaldamento), il volume lordo a temperatura controllata o climatizzato V;
- V è il volume lordo, espresso in m³, delle parti di edificio a temperatura controllata o climatizzato, definito dalle superfici che lo delimitano.

Per valori di S/V compresi nell'intervallo 0,2-0,9 m⁻¹ e analogamente per gradi giorno intermedi ai limiti delle zone climatiche riportati nelle Tabelle precedenti, il valore limite dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento è determinato mediante interpolazione lineare.

Per località caratterizzate da un numero di gradi giorno superiori a 3001, i valori limite sono determinati per estrapolazione lineare, sulla base dei valori fissati per la zona climatica E, con riferimento al numero di gradi giorno propri della località in esame.

A.2 Valori limite di trasmittanza termica delle strutture che delimitano l'involucro

I valori di trasmittanza limite per i singoli componenti opachi e vetriati che delimitano l'involucro dell'edificio verso l'esterno ovvero verso ambienti a temperatura non controllata, vigenti sul territorio regionale, sono riportati nella Tabella A.2.1.

| Zona climatica | Strutture rivolte verso l'esterno ovvero verso ambienti a temperatura non controllata | | | |
|----------------|---|--------------------------------|-----------|---|
| | Opache verticali | Opache orizzontali o inclinate | | Chiusure trasparenti comprensive di infissi |
| | | Coperture | Pavimenti | |
| D | 0,36 | 0,32 | 0,36 | 2,4 |
| E | 0,34 | 0,30 | 0,33 | 2,2 |
| F | 0,33 | 0,29 | 0,32 | 2,0 |

Tabella A.2.1 – Valori limite della trasmittanza termica espressa in W/m²K.

A.3 Efficienza globale media stagionale dell'impianto termico di climatizzazione invernale o riscaldamento e/o produzione di acqua calda sanitaria

Il valore limite inferiore dell'efficienza globale media stagionale che deve essere rispettato dagli impianti termici per la climatizzazione invernale o il riscaldamento e/o per produzione di acqua calda ad uso sanitario ($\epsilon_{g,HW,yr}$) è dato da:

$$\epsilon_{g,yr} = 75 + 3 \cdot \log_{10} (Pn) \%$$

con fluido termovettore circolante nella distribuzione solamente liquido;

$$\epsilon_{g,yr} = 65 + 3 \cdot \log_{10} (Pn) \%$$

con fluido termovettore circolante nella distribuzione solamente aria;

dove:

$\log_{10} (Pn)$ è il logaritmo in base 10 della potenza termica utile nominale del generatore di calore o dei generatori di calore, quale pompe di calore, sistemi solari termici compreso ausiliario, ecc., al servizio del singolo impianto termico, espressa in kW.

Per Pn superiori a 1000 kW la formula precedente non si applica e la soglia minima di efficienza globale media stagionale è pari rispettivamente a 84% e 74%.

Nel caso di impianti termici che abbiano quale fluido termovettore sia liquido (solitamente acqua) sia aria, il valore limite dell'efficienza media globale stagionale è determinato dalla media pesata dei due valori limite per il solo liquido e la sola aria, pesati rispetto alle frazioni di energia rispettivamente distribuita dai due fluidi termovettori.

A.4 Classificazioni energetiche

| Classe | Edifici di classe E.1 esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme | | |
|--------|--|-----------------------|-----------------------|
| | Zona E | Zona F1 | Zona F2 |
| A+ | $EP_H < 14$ | $EP_H < 20$ | $EP_H < 25$ |
| A | $14 \leq EP_H < 29$ | $20 \leq EP_H < 39$ | $25 \leq EP_H < 49$ |
| B | $29 \leq EP_H < 58$ | $39 \leq EP_H < 78$ | $49 \leq EP_H < 98$ |
| C | $58 \leq EP_H < 87$ | $78 \leq EP_H < 118$ | $98 \leq EP_H < 148$ |
| D | $87 \leq EP_H < 116$ | $118 \leq EP_H < 157$ | $148 \leq EP_H < 198$ |
| E | $116 \leq EP_H < 145$ | $157 \leq EP_H < 197$ | $198 \leq EP_H < 248$ |
| F | $145 \leq EP_H < 175$ | $197 \leq EP_H < 236$ | $248 \leq EP_H < 298$ |
| G | $EP_H \geq 175$ | $EP_H \geq 236$ | $EP_H \geq 298$ |

Tabella A.4.1 – Valori limite delle classi energetiche per la climatizzazione invernale o il riscaldamento, espressi in chilowattora per metro quadrato di superficie utile dell'ambiente a temperatura controllata o climatizzato dell'edificio [kWh/m²anno], per gli edifici della classe E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme.

| Classe | Altri edifici | | |
|--------|---------------------|---------------------|----------------------|
| | Zona E | Zona F1 | Zona F2 |
| A+ | $EP_H < 3$ | $EP_H < 4$ | $EP_H < 5$ |
| A | $3 \leq EP_H < 6$ | $4 \leq EP_H < 7$ | $5 \leq EP_H < 9$ |
| B | $6 \leq EP_H < 11$ | $7 \leq EP_H < 15$ | $9 \leq EP_H < 19$ |
| C | $11 \leq EP_H < 27$ | $15 \leq EP_H < 37$ | $19 \leq EP_H < 46$ |
| D | $27 \leq EP_H < 43$ | $37 \leq EP_H < 58$ | $46 \leq EP_H < 74$ |
| E | $43 \leq EP_H < 54$ | $58 \leq EP_H < 73$ | $74 \leq EP_H < 92$ |
| F | $54 \leq EP_H < 65$ | $73 \leq EP_H < 87$ | $92 \leq EP_H < 110$ |
| G | $EP_H \geq 65$ | $EP_H \geq 87$ | $EP_H \geq 110$ |

Tabella A.4.2 – Valori limite delle classi energetiche per la climatizzazione invernale o il riscaldamento, espressi in chilowattora per metro cubo di volume lordo, delle parti di edificio a temperatura controllata o climatizzato [kWh/m³ anno], per tutti gli edifici, esclusi quelli di cui alla tabella A.4.1.

| Classe | Edifici di classe E.1 esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme | | |
|--------|--|---------------------|---------------------|
| | Zona E | Zona F1 | Zona F2 |
| A+ | $ET_C < 5$ | $ET_C < 5$ | $ET_C < 5$ |
| A | $5 \leq ET_C < 10$ | $5 \leq ET_C < 10$ | $5 \leq ET_C < 10$ |
| B | $10 \leq ET_C < 20$ | $10 \leq ET_C < 20$ | $10 \leq ET_C < 20$ |
| C | $20 \leq ET_C < 30$ | $20 \leq ET_C < 30$ | $20 \leq ET_C < 30$ |
| D | $30 \leq ET_C < 40$ | $30 \leq ET_C < 40$ | $30 \leq ET_C < 40$ |
| E | $40 \leq ET_C < 50$ | $40 \leq ET_C < 50$ | $40 \leq ET_C < 50$ |
| F | $50 \leq ET_C < 60$ | $50 \leq ET_C < 60$ | $50 \leq ET_C < 60$ |
| G | $ET_C \geq 60$ | $ET_C \geq 60$ | $ET_C \geq 60$ |

Tabella A.4.3 – Valori limite delle classi energetiche per la climatizzazione estiva o il raffrescamento, espressi in chilowattora per metro quadrato di superficie utile dell'ambiente a temperatura controllata o climatizzato dell'edificio [kWh/m²anno], per gli edifici della classe E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme.

| Classe | Altri edifici | | |
|--------|---------------------|---------------------|---------------------|
| | Zona E | Zona F1 | Zona F2 |
| A+ | $ET_C < 2$ | $ET_C < 2$ | $ET_C < 2$ |
| A | $2 \leq ET_C < 4$ | $2 \leq ET_C < 4$ | $2 \leq ET_C < 4$ |
| B | $4 \leq ET_C < 8$ | $4 \leq ET_C < 8$ | $4 \leq ET_C < 8$ |
| C | $8 \leq ET_C < 12$ | $8 \leq ET_C < 12$ | $8 \leq ET_C < 12$ |
| D | $12 \leq ET_C < 16$ | $12 \leq ET_C < 16$ | $12 \leq ET_C < 16$ |
| E | $16 \leq ET_C < 20$ | $16 \leq ET_C < 20$ | $16 \leq ET_C < 20$ |
| F | $20 \leq ET_C < 24$ | $20 \leq ET_C < 24$ | $20 \leq ET_C < 24$ |
| G | $ET_C \geq 24$ | $ET_C \geq 24$ | $ET_C \geq 24$ |

Tabella A.4.4 – Valori limite delle classi energetiche per la climatizzazione estiva o il raffrescamento, espressi in chilowattora per metro cubo di volume lordo a temperatura controllata o climatizzate [kWh/m³ anno], per tutti gli edifici, esclusi quelli di cui alla tabella A.4.3.

A.5 Valori limite di prestazione energetica per le pompe di calore

| Pompe di calore | Tipologia | Condizioni nominali di riferimento | COP - GUE |
|------------------------|------------------|---|------------------|
| Elettriche | aria - acqua | 7° - 35° | ≥ 3,00 |
| | acqua - acqua | 10° - 35° | ≥ 4,50 |
| | terra - acqua | 0° - 35° | ≥ 4,00 |
| | terra - aria | 0° - 20° | ≥ 4,00 |
| | acqua - aria | 15° - 20° | ≥ 4,70 |
| | aria - aria | 7° - 20° | ≥ 4,00 |
| Endotermiche | aria - acqua | 7° - 30° | ≥ 1,38 |
| | acqua - acqua | 10° - 30° | ≥ 1,56 |
| | terra - acqua | 0° - 30° | ≥ 1,47 |
| | terra - aria | 0° - 20° | ≥ 1,59 |
| | acqua - aria | 10° - 20° | ≥ 1,60 |
| | aria - aria | 7° - 20° | ≥ 1,46 |
| Assorbimento | aria - acqua | 7° - 50° | ≥ 1,30 |
| | terra - acqua | 0° - 50° | ≥ 1,25 |
| | acqua - acqua | 10° - 50° | ≥ 1,40 |

Tabella A.5.1 – Valori limite di COP e GUE per pompe di calore elettriche, endotermiche e ad assorbimento.**ALLEGATO B – RELAZIONE TECNICA DI CUI ALL'ARTICOLO 28 DELLA LEGGE 9 GENNAIO 1991, N. 10**

Lo schema di relazione tecnica nel seguito descritto contiene le informazioni minime necessarie per accertare l'osservanza delle norme vigenti da parte degli organismi pubblici competenti. Lo schema di relazione tecnica si riferisce all'applicazione integrale della delibera della Giunta regionale. Nel caso di applicazione parziale e/o limitata al rispetto di specifici parametri, livelli prestazionali e prescrizioni, le informazioni e i documenti relativi ai paragrafi 5, 6, 7, 8 e 9 devono essere predisposti in modo congruente con il livello di applicazione.

Per i calcoli necessari alla compilazione della presente relazione tecnica occorre utilizzare la metodologia di calcolo definita all'Allegato E della d.g.r. del 26 giugno 2007, n. 8/5018 e successive modifiche ed integrazioni.

1. INFORMAZIONI GENERALI

| | |
|------------------|------------------|
| Comune di | Provincia |
|------------------|------------------|

Progetto per la realizzazione di

(specificare il tipo di opere)

Sito in

(specificare l'ubicazione o, in alternativa, indicare che è da edificare nel terreno di cui si riportano gli estremi del censimento al Nuovo Catasto Territoriale)

| | |
|--------------------------------|------------|
| Concessione edilizia n. | del |
|--------------------------------|------------|

Classificazione dell'edificio (o del complesso di edifici) in base alla categoria di cui all'articolo 3 del d.P.R. 26 agosto 1993, n. 412

(per edifici costituiti da parti appartenenti a categorie differenti, specificare le diverse categorie)

| | |
|--|--|
| Numero delle unità immobiliari | |
| Committente(i) | |
| Progettista(i) degli impianti termici e dell'isolamento termico dell'edificio | |
| Direttore(i) degli impianti termici e dell'isolamento termico dell'edificio | |

2. FATTORI TIPOLOGICI DELL'EDIFICIO (O DEL COMPLESSO DI EDIFICI)

Gli elementi tipologici forniti, al solo scopo di supportare la presente relazione tecnica, sono i seguenti:

- Piante di ciascun piano degli edifici con orientamento e indicazione d'uso prevalente dei singoli locali
- Prospetti e sezioni degli edifici con evidenziazione dei sistemi di protezione solare
- Elaborati grafici relativi ad eventuali sistemi solari passivi specificatamente progettati per favorire lo sfruttamento degli apporti solari

3. PARAMETRI CLIMATICI DELLA LOCALITÀ

| | |
|--|------------------|
| Gradi giorno (della zona d'insediamento, determinati in base al d.P.R. n. 412/93) | GG |
| Temperatura minima invernale di progetto (dell'aria esterna secondo norma UNI 5364 e successivi aggiornamenti) | °C |
| Temperatura massima estiva di progetto (dell'aria esterna secondo norma UNI 10349 e successivi aggiornamenti) | °C |
| Ampiezza massima estiva di progetto (dell'aria esterna secondo norma UNI 10349 e successivi aggiornamenti) | °C |
| Umidità relativa dell'aria di progetto per la climatizzazione estiva (secondo norma UNI 10339 e successivi aggiornamenti) | % |
| Irradianza solare massima estiva su superficie orizzontale (secondo norma UNI 10349 e successivi aggiornamenti): valore medio giornaliero | W/m ² |

4. DATI TECNICI E COSTRUTTIVI DELL'EDIFICIO (O DEL COMPLESSO DI EDIFICI) E DELLE RELATIVE STRUTTURE

| | |
|--|----------------|
| Volume delle parti di edificio a temperatura controllata o climatizzate al lordo delle strutture che li delimitano (V) | m ³ |
| Superficie esterna che delimita il volume a temperatura controllata o climatizzato verso l'esterno o verso ambienti a temperatura non controllata | m ² |
| Rapporto S/V | 1/m |
| Superficie utile dell'edificio | m ² |
| Valore di progetto della temperatura interna per la climatizzazione invernale o il riscaldamento | °C |
| Valore di progetto dell'umidità relativa interna per la climatizzazione invernale | % |
| Valore di progetto della temperatura interna per la climatizzazione estiva o il raffrescamento (*) | °C |
| Valore di progetto dell'umidità relativa interna per la climatizzazione estiva (*) | % |

(*) *Se applicabile*

5. DATI RELATIVI AGLI IMPIANTI**5.1 Impianti termici***a) Descrizione impianto*

Tipologia

Sistemi di generazione

Sistemi di termoregolazione

Sistemi di contabilizzazione dell'energia termica

Sistemi di distribuzione del vettore termico

Sistemi di ventilazione forzata: tipologie

Sistemi di accumulo termico: tipologie

Sistemi di produzione e di distribuzione dell'acqua calda sanitaria

Durezza dell'acqua di alimentazione dei generatori di calore per potenza installata maggiore o uguale a 350 kW

gradi francesi

b) Specifiche dei generatori di energia

Fluido termovettore

Valore nominale della potenza termica utile

kW

Rendimento termico utile (o di combustione per generatori ad aria calda) nominale al 100% Pn del generatore di calore

Rendimento termico utile al 100% Pn del generatore di calore a condensazione alle seguenti condizioni:

- Temperatura acqua di mandata all'utenza

°C

- Temperatura acqua di ritorno dall'utenza

°C

COP o GUE o COP_t nel caso di pompe di calore acqua-acqua alle seguenti condizioni:

- Temperatura acqua di mandata all'utenza

°C

- Temperatura acqua di ritorno dall'utenza

°C

- Temperatura acqua di mandata alla sorgente

°C

- Temperatura acqua di ritorno dalla sorgente.

°C

COP o GUE o COP_t nel caso di pompe di calore aria-acqua alle seguenti condizioni:

- Temperatura acqua di mandata all'utenza

°C

- Temperatura acqua di ritorno dall'utenza

°C

- Temperatura aria esterna

°C

COP o GUE o COP_t nel caso di pompe di calore acqua-aria alle seguenti condizioni:

- Temperatura aria interna

°C

- Temperatura acqua di mandata alla sorgente

°C

- Temperatura acqua di ritorno dalla sorgente

°C

| | |
|--|----|
| COP o GUE o COP_t nel caso di pompe di calore aria-aria alle seguenti condizioni: | |
| - Temperatura aria interna | °C |
| - Temperatura aria esterna | °C |
| COP o GUE o COP_t nel caso di pompe di calore terra-acqua alle seguenti condizioni: | |
| - Temperatura acqua di mandata all'utenza | |
| - Temperatura acqua di ritorno dall'utenza | |
| - Temperatura fluido di mandata agli scambiatori interrati | |
| - Temperatura fluido di ritorno dagli scambiatori interrati | |
| COP o GUE o COP_t nel caso di pompe di calore salamoia-aria alle seguenti condizioni: | |
| - Temperatura aria interna | |
| - Temperatura fluido di mandata agli scambiatori interrati | |
| - Temperatura fluido di ritorno dagli scambiatori interrati | |
| Valore di progetto del rendimento termico utile, COP, GUE, COP_t con le relative condizioni di cui ai punti precedenti | |
| Valore minimo imposto dal presente provvedimento <i>(se necessario)</i> | |
| Rendimento termico utile al 30% P_n nel caso di generatore di calore | |
| Rendimento termico utile al 30% P_n del generatore di calore a condensazione alle seguenti condizioni: | |
| - Temperatura acqua di mandata all'utenza | °C |
| - Temperatura acqua di ritorno dall'utenza | °C |
| Valore di progetto del rendimento termico utile | |
| Valore minimo imposto dal presente provvedimento <i>(se necessario)</i> | |
| Combustibile utilizzato <i>(Nel caso di generatori che utilizzino più di un combustibile indicare il tipo e le percentuali di utilizzo dei singoli combustibili)</i> | |

NOTA – Per gli impianti termici con o senza produzione di acqua calda sanitaria, che utilizzano, in tutto o in parte, macchine diverse dai generatori di calore convenzionali (quali, ad esempio, macchine frigorifere, pompe di calore, gruppi di cogenerazione di energia termica ed elettrica), le prestazioni delle macchine diverse dai generatori di calore sono fornite indicando le caratteristiche normalmente utilizzate per le specifiche apparecchiature, applicando, ove esistenti, le vigenti norme tecniche.

c) Specifiche relative ai sistemi di regolazione dell'impianto termico

| | | |
|------------------------------------|---|--|
| Tipo di conduzione prevista | <input type="checkbox"/> continua con attenuazione notturna | <input type="checkbox"/> intermittente |
|------------------------------------|---|--|

Sistema di telegestione dell'impianto termico, se esistente

Descrizione sintetica delle funzioni

Sistema di regolazione climatica per generatore di calore

- Centralina di termoregolazione

Descrizione sintetica delle funzioni

- Numero dei livelli di programmazione della temperatura nelle 24 ore
- Organi di attuazione

Descrizione sintetica delle funzioni

Potenza elettrica complessivamente assorbita [kW]

Regolatori climatici delle singole zone o unità immobiliari

- Numero di apparecchi

Descrizione sintetica delle funzioni

- Numero dei livelli di programmazione della temperatura nelle 24 ore

Potenza elettrica complessivamente assorbita [kW]

Dispositivi per la regolazione automatica della temperatura ambiente nei singoli locali o nelle singole zone, ciascuna avente caratteristiche di uso ed esposizioni uniformi

- Numero di apparecchi

Descrizione sintetica dei dispositivi

Potenza elettrica complessivamente assorbita [kW]

d) Dispositivi per la contabilizzazione del calore nelle singole unità immobiliari

(solo per impianti centralizzati)

| | |
|-----------------------------|--|
| Numero di apparecchi | |
|-----------------------------|--|

Descrizione sintetica del dispositivo

Potenza elettrica complessivamente assorbita [kW]

e) Terminali di erogazione dell'energia termica

| | |
|--|--|
| Numero di apparecchi <i>(quando applicabile)</i> | |
| <i>Tipo</i> | |
| <i>Potenza termica nominale</i> <i>(quando applicabile)</i> | |
| Potenza elettrica nominale <i>(quando applicabile)</i> | |

f) Condotti di evacuazione dei prodotti della combustione

Descrizione e caratteristiche principali

(indicare con quale norma è stato eseguito il dimensionamento)

g) Sistemi di trattamento dell'acqua (tipo di trattamento)

h) Specifiche dell'isolamento termico della rete di distribuzione

(tipologia, conduttività termica, spessore, equilibratura)

i) Specifiche delle pompe di circolazione

(portata, prevalenza, velocità, pressioni, assorbimenti elettrici)

j) Impianti solari termici

Descrizione e caratteristiche tecniche compresa la potenza elettrica assorbita dagli ausiliari

k) Schemi funzionali degli impianti termici

5.2 Impianti fotovoltaici

Descrizione e caratteristiche tecniche e schemi funzionali

5.3 Altri impianti

Descrizione e caratteristiche tecniche di apparecchiature, sistemi e impianti di rilevante importanza funzionali

6. PRINCIPALI RISULTATI DEI CALCOLI

a) Involucro edilizio e ricambi d'aria

Identificazione, calcolo e attribuzione dei ponti termici ai componenti opachi dell'involucro edilizio

Caratteristiche termiche (trasmissione termica e trasmissione termica periodica), igrometriche e di massa superficiale dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Confronto della trasmissione del componente opaco con i ponti termici ad esso attribuiti con i valori limite riportati al punto 5.4 lettera b) e all'allegato A del presente provvedimento

(Vedi allegati alla presente relazione)

Caratteristiche termiche dei componenti finestrati dell'involucro edilizio

Confronto con i valori limite riportati all'allegato A del presente provvedimento

Classe di permeabilità all'aria dei serramenti esterni

(Vedi allegati alla presente relazione)

Valutazione dell'efficacia dei sistemi schermanti delle superfici vetrate

Confronto con i limiti riportati al punto 5.4 lettera a) del presente provvedimento

Attenuazione dei ponti termici (provvedimenti e calcoli)

Trasmittanza termica media, U, degli elementi divisorii tra alloggi o unità immobiliari confinanti (*distinguendo strutture verticali e solai*)

Confronto con il valore limite riportato al punto 5.3 del presente provvedimento

Verifica termoigrometrica

(Vedi allegati alla presente relazione)

| | |
|--|-------------------|
| Numeri di ricambi d'aria (media nelle 24 ore) <i>(specificare per le diverse zone)</i> | |
| Portata d'aria di ricambio (G) solo nei casi di ventilazione meccanica controllata | m ³ /h |
| Portata dell'aria circolante attraverso apparecchiature di recupero termico o entalpico <i>(solo se previste dal progetto)</i> | m ³ /h |
| Rendimento termico delle apparecchiature di recupero termico o entalpico <i>(solo se previste dal progetto)</i> | % |

b) Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto

| | |
|---|---|
| Rendimento del sottosistema di generazione | % |
| Rendimento del sottosistema di regolazione | % |
| Rendimento del sottosistema di distribuzione | % |
| Rendimento del sottosistema di emissione | % |
| Efficienza globale media stagionale | % |

c) Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale o il riscaldamento (EP_H)

| | |
|---|-------------------------|
| Valore di progetto | kWh/m ² anno |
| | kWh/m ³ anno |
| Confronto con il valore limite riportato all'allegato A del presente provvedimento | kWh/m ² anno |
| | kWh/m ³ anno |
| Fabbisogno di combustibile | l - kg |
| | Nm ³ |
| Fabbisogno di energia elettrica da rete | kWh _e |
| Produzione di energia elettrica locale | kWh _e |

d) Indice di prestazione energetica normalizzato per la climatizzazione invernale o il riscaldamento

| | |
|---|-----------------------|
| Valore di progetto <i>(trasformazione del corrispondente dato calcolato al punto c)</i> | kWh/m ² GG |
| | kWh/m ³ GG |

e) Indice di prestazione energetica per la produzione di acqua calda sanitaria

| | |
|--|------------------|
| Fabbisogno di combustibile <i>(specificare il tipo di combustibile e nel caso di generatori che utilizzino più di un combustibile indicare anche le percentuali di utilizzo dei singoli combustibili)</i> | l - kg |
| | Nm ³ |
| Fabbisogno di energia elettrica da rete | kWh _e |
| Produzione di energia elettrica locale | kWh _e |

f) Impianti solari termici per la produzione di acqua calda sanitaria

| | |
|--|---|
| Percentuale di copertura del fabbisogno annuo | % |
|--|---|

g) Impianti fotovoltaici

| | |
|--|---|
| Percentuale di copertura del fabbisogno annuo | % |
|--|---|

h) Indice di prestazione termica per la climatizzazione estiva o il raffrescamento (ETc)

| | |
|---------------------------|-------------------------|
| Valore di progetto | kWh/m ² anno |
| | kWh/m ³ anno |

7. ELEMENTI SPECIFICI CHE MOTIVANO EVENTUALI DEROGHE A NORME FISSATE DALLA NORMATIVA VIGENTE

Nei casi in cui la normativa vigente consente di derogare ad obblighi generalmente validi in questa sezione vanno adeguatamente illustrati i motivi che giustificano la deroga nel caso specifico.

8. VALUTAZIONI SPECIFICHE PER L'UTILIZZO DELLE FONTI DI ENERGIA RINNOVABILE

Indicare il rispetto delle disposizioni di cui al punto 6.5 del presente provvedimento, evidenziando le tecnologie che, in sede di progetto, sono state valutate ai fini del soddisfacimento del fabbisogno energetico mediante ricorso a fonti rinnovabili di energia o assimilate.

In caso di mancato rispetto delle disposizioni di cui al punto 6.5 del presente provvedimento documentare dettagliatamente tale omissione.

9. DOCUMENTAZIONE ALLEGATA (elenco indicativo)

- N. Piante di ciascun piano degli edifici con orientamento e indicazione d'uso prevalente dei singoli locali.
- N. Prospetti e sezioni degli edifici con evidenziazione di eventuali sistemi di protezione solare (completi di documentazione relativa alla marcatura CE).
- N. Elaborati grafici relativi ad eventuali sistemi solari passivi specificatamente progettati per favorire lo sfruttamento degli apporti solari.
- N. Schemi funzionali degli impianti contenenti gli elementi di cui all'analogica voce del paragrafo «Dati relativi agli impianti».
- N. Tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche, termoigrometriche e massa superficiale dei componenti opachi dell'involucro edilizio.
- N. Tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche dei componenti finestrati dell'involucro edilizio e loro permeabilità all'aria.

Altri eventuali allegati.

10. DICHIARAZIONE DI RISPONDEZZA

Il sottoscritto, iscritto a (*indicare Albo, Ordine o Collegio professionale di appartenenza, nonché provincia, numero dell'iscrizione*) essendo a conoscenza delle sanzioni previste dalla normativa nazionale e regionale

Dichiara sotto la propria personale responsabilità che:

- a) il progetto relativo alle opere di cui sopra è rispondente alle prescrizioni contenute nel presente provvedimento;
- b) i dati e le informazioni contenuti nella relazione tecnica sono conformi a quanto contenuto o desumibile dagli elaborati progettuali.

Data

Firma

.....

ALLEGATO C – ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA

Il modello sotto riportato dovrà essere utilizzato dalla data di entrata in vigore della procedura di calcolo sostitutiva di quella prevista dal decreto dirigenziale n. 15833 del 13 dicembre 2007.

Fino a tale data, il modello di attestato di certificazione energetica in vigore è quello riportato all'Allegato C della d.g.r. del 31 ottobre 2007, n. 8/5773.



ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA valido fino al



ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA

Dati proprietario

Nome e cognome
 Ragione sociale
 Indirizzo
 N. civico
 Comune
 Provincia
 C.A.P.
 Codice fiscale / Partita IVA
 Telefono

Catasto energetico

Numero di protocollo
 Registrato il
 Valido fino al

Dati Soggetto certificatore

Nome e cognome
 Numero di accreditamento

Dati catastali

| Sezione | Foglio | | Particella | | Categoria catastale | |
|------------|--------|---|------------|---|---------------------|---|
| Subalterni | da | a | da | a | da | a |
| | | | | | | |
| | | | | | | |

Dati edificio

Provincia
 Comune
 Indirizzo
 Periodo di attivazione dell'impianto
 Gradi giorno
 Categoria dell'edificio
 Anno di costruzione
 Superficie utile
 Superficie disperdente (S)
 Volume lordo riscaldato (V)
 Rapporto S/V:
 Progettista architettonico
 Progettista impianto termico
 Costruttore

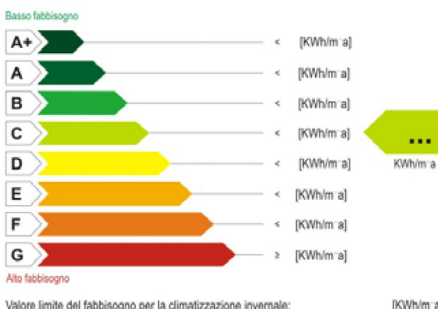
Mappa



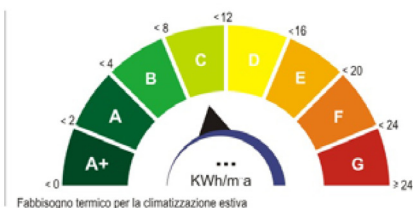
Classe energetica - EP_H

Zona climatica

...



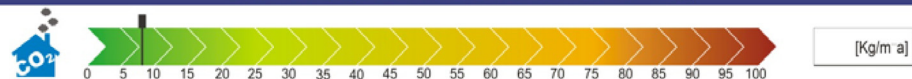
Classe energetica - ET_C



Richiesta rilascio targa energetica

Secondo quanto sancito al punto 11 della DGR VIII/5018 e s.m.i., si richiede, all'Organismo di accreditamento, il rilascio della targa

Emissioni di gas ad effetto serra in atmosfera - CO₂eq





ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA



valido fino al

ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA

Indicatori di prestazione energetica

- Fabbisogno annuo di energia termica**
 Climatizzazione invernale ET_H
 Climatizzazione estiva ET_C
 Acqua calda sanitaria ET_W
- Fabbisogno di energia primaria**
 Climatizzazione invernale EP_H
 Climatizzazione estiva EP_C
 Acqua calda sanitaria EP_W
- Contributi**
 Fonti rinnovabili EP_{FR}
- Efficienze medie**
 Riscaldamento $\epsilon_{gr,gr}$
 Acqua calda sanitaria $\epsilon_{gr,gr}$
 Riscaldamento + Acqua calda sanitaria $\epsilon_{gr,gr}$
- Totale per usi termici EP_t**
- Altri usi energetici**
 Illuminazione EP_l

Specifiche impianto termico

| Tipologia impianto | Riscaldamento | ACS | Combinato |
|---|---------------|-----|-----------|
| Sistema di generazione | | | |
| <input type="checkbox"/> tradizionale | | | |
| <input type="checkbox"/> multistadio o modulante | | | |
| numero generatori | | | |
| potenza termica nom. al focolare | | | |
| combustibile utilizzato | | | |
| <input type="checkbox"/> condensazione | | | |
| <input type="checkbox"/> multistadio o modulante | | | |
| numero generatori | | | |
| potenza termica nom. al focolare | | | |
| combustibile utilizzato | | | |
| <input type="checkbox"/> pompe di calore | | | |
| numero generatori | | | |
| C.O.P. / G.U.E. | | | |
| combustibile utilizzato | | | |
| <input type="checkbox"/> teleriscaldamento | | | |
| combustibile utilizzato | | | |
| <input type="checkbox"/> cogenerazione | | | |
| consumo nom. di combustibile | | | |
| combustibile utilizzato | | | |
| <input type="checkbox"/> ad alimentazione elettrica | | | |
| potenza elettrica assorbita | | | |
| <input type="checkbox"/> altro (si veda campo note) | | | |

Possibili interventi migliorativi del sistema edificio impianto termico

| | Intervento | Superficie interessata [m ²] | Prestazioni U [W/m ² K] η [%] | Risparmio EP _t [%] | Priorità intervento | Classe energetica raggiunta | Riduzione CO _{2,e} [%] |
|-----------|--|--|--|-------------------------------|---------------------|-----------------------------|---------------------------------|
| Involucro | Coibentazione delle strutture opache verticali rivolte verso l'esterno | | | | | | |
| | Coibentazione delle strutture opache verticali rivolte verso ambienti non riscaldati | | | | | | |
| | Coibentazione delle strutture opache orizzontali rivolte verso l'esterno | | | | | | |
| | Coibentazione delle strutture opache orizzontali rivolte verso ambienti non riscaldati | | | | | | |
| | Coibentazione della copertura | | | | | | |
| Impianto | Sostituzione generatore di calore | | | | | | |
| | Sostituzione/adeguamento del sistema di distribuzione | | | | | | |
| | Sostituzione del sistema di emissione | | | | | | |
| FER | Installazione impianto solare termico | | | | | | |
| | Installazione impianto solare fotovoltaico | | | | | | |
| TOT. | Sommatoria di tutti gli interventi ipotizzati | | | | | | |
| Note | | | | | | | |

Note

Timbro e firma

Il Soggetto certificatore dichiara, sotto la propria personale responsabilità, di aver redatto il presente attestato in conformità alle disposizioni contenute nella deliberazione di Giunta regionale VIII/5018 e s.m.i.

Accettazione del Comune

Soggetto certificatore

Il presente attestato documenta l'avvenuto pagamento, da parte del Soggetto certificatore incaricato, del contributo di euro 10,00 dovuto all'Organismo regionale di accreditamento e ha stesso valore di ricevuta del catasto energetico.



SOMMARIO

- E.1 FINALITÀ**
- E.2 COMPITI DEL SOGGETTO CERTIFICATORE**
- E.3 GENERALITÀ**
- E.4 DEFINIZIONI**
- E.5 RIFERIMENTI NORMATIVI**
- E.6 FABBISOGNO DI ENERGIA TERMICA DELL'INVOLUCRO**
 - E.6.1 Le zone termiche**
 - E.6.2 Fabbisogno annuale di energia termica dell'edificio**
 - E.6.3 Fabbisogno di energia termica della zona**
 - E.6.3.1 Fabbisogno di energia termica sensibile per il riscaldamento o la climatizzazione invernale*
 - E.6.3.2 Fabbisogno di energia termica latente per la climatizzazione invernale*
 - E.6.3.3 Fabbisogno di energia termica sensibile per il raffrescamento o la climatizzazione estiva*
 - E.6.3.4 Fabbisogno di energia termica latente per la climatizzazione estiva*
 - E.6.3.5 Energia scambiata per trasmissione e ventilazione*
 - E.6.3.6 Apporti mensili di calore gratuiti*
 - E.6.3.7 Energia scambiata per trasmissione*
 - E.6.3.7.1 Valori medi mensili della temperatura media giornaliera dell'aria esterna*
 - E.6.3.7.2 Coefficiente di scambio termico per trasmissione*
 - E.6.3.7.3 Trasmittanze termica di componenti particolari*
 - E.6.3.8 Energia scambiata per ventilazione, aerazione e infiltrazione*
 - E.6.3.8.1 Coefficiente di scambio termico di riferimento e di scambio termico corretto per ventilazione, aerazione e infiltrazione*
 - E.6.3.8.2 Portata di ventilazione media giornaliera*
 - E.6.3.8.3 Fattore di correzione $b_{v,k}$*
 - E.6.3.9 Apporti di calore dovuti ad apparecchiature elettriche e persone*
 - E.6.3.10 Apporti solari attraverso le strutture trasparenti esterne*
 - E.6.3.10.1 Calcolo della trasmittanza di energia solare totale, diretta e diffusa, in presenza di sistemi schermanti*
 - E.6.3.10.2 Trasmittanza, riflettanza e assorbanza solari delle schermature*
 - E.6.3.11 Apporti solari mensili attraverso le strutture opache esterne*
 - E.6.3.12 Spazi soleggiati*
 - E.6.3.12.1 Fattore di utilizzazione degli apporti gratuiti per il riscaldamento o la climatizzazione invernale*
 - E.6.3.12.2 Fattore di utilizzazione delle perdite per il raffrescamento o la climatizzazione estiva*
 - E.6.3.13 Entalpia del vapore d'acqua prodotto e immesso nella zona*
- E.7 FABBISOGNO ANNUALE DI ENERGIA PRIMARIA DELL'EDIFICIO**
 - E.7.1 Fabbisogno annuale di energia primaria**
 - E.7.2 Ripartizione del fabbisogno di energia primaria tra le diverse funzioni**
 - E.7.2.1 Generazione termica separata per i diversi servizi*
 - E.7.2.2 Energia elettrica autoprodotta ed esportata*
 - E.7.3 Schematizzazione del generico sottosistema impiantistico**
 - E.7.4 Perdite recuperabili e fabbisogno termico netto**
 - E.7.5 Ripartizione delle potenze termiche/elettriche ed assorbimenti elettrici da considerare nel calcolo**
 - E.7.6 Efficienza energetica dell'edificio e dell'impianto termico**
 - E.7.6.1 Efficienza globale media annuale dell'edificio*
 - E.7.6.2 Efficienza globale media annuale per il riscaldamento o la climatizzazione invernale*
 - E.7.6.3 Efficienza globale media annuale per il raffrescamento o climatizzazione estiva*
 - E.7.6.4 Efficienza globale media annuale per la produzione di acqua calda ad uso sanitario*
 - E.7.6.5 Efficienza globale media annuale per l'illuminazione*
 - E.7.6.6 Efficienza di produzione media annuale per il riscaldamento o la climatizzazione invernale*
 - E.7.6.7 Efficienza di produzione media annuale per il servizio raffrescamento o climatizzazione estiva*
 - E.7.6.8 Efficienza di produzione media annuale per il servizio acqua calda sanitaria*
 - E.7.6.9 Efficienza di produzione media annuale per l'autoproduzione di energia elettrica*
- E.8 PRODUZIONE ACS: ENERGIA TERMICA RICHIESTA AL SISTEMA DI GENERAZIONE ED ENERGIA ELETTRICA ASSORBITA DAGLI AUSILIARI, ENERGIA COMPLESSIVAMENTE RICHIESTA IN GENERAZIONE SEPARATA**
 - E.8.1 Fabbisogno termico annuale per la produzione di acqua calda sanitaria**
 - E.8.2 Fabbisogno termico mensile per la produzione di acqua calda sanitaria**
 - E.8.3 Fabbisogno termico di energia primaria per la produzione di acqua calda ad usi sanitari**
 - E.8.3.1 Bilancio energetico del sottosistema di erogazione*
 - E.8.3.2 Bilancio energetico del sottosistema di distribuzione*

E.8.3.2.1 Determinazione della temperatura media dell'ambiente in cui sono installate le tubazioni

E.8.3.3 Bilancio energetico del sottosistema di accumulo, non integrato con il generatore

E.8.3.4 Bilancio energetico del sottosistema di generazione

E.8.3.5 Energia richiesta dal servizio acqua calda sanitaria

E.8.3.6 Perdite termiche recuperate dal sistema di produzione acqua calda sanitaria

E.9 RISCALDAMENTO INVERNALE: ENERGIA TERMICA RICHIESTA AL SISTEMA DI GENERAZIONE E ENERGIA ELETTRICA ASSORBITA DAGLI AUSILIARI

E.9.1 Energia termica richiesta al servizio di riscaldamento o climatizzazione invernale

E.9.2 Bilancio energetico del generico sottosistema di emissione - impianto di riscaldamento

E.9.2.1 Emettitori alimentati elettricamente

E.9.3 Bilancio energetico del generico sottosistema di distribuzione - impianto di riscaldamento

E.9.4 Bilancio energetico generico del sottosistema di accumulo - impianto di riscaldamento

E.9.5 Sistema impiantistico dedicato alla ventilazione meccanica

E.9.5.1 Energia termica richiesta al sottosistema di ventilazione

E.9.5.2 Energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione aria

E.9.5.3 Energia termica richiesta al sottosistema di trattamento aria

E.9.5.4 Energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione del fluido termovettore

E.9.6 Energia termica richiesta al sottosistema di generazione

E.9.6.1 Generazione termica integrata

E.9.6.2 Generazione termica separata

E.9.6.3 Suddivisione della richiesta termica tra più generatori

E.9.7 Energia elettrica richiesta dagli ausiliari

E.9.8 Bilancio energetico per generatori di calore

E.9.8.1 Generatori tradizionali

E.9.8.2 Generatori multistadio o modulanti

E.9.8.3 Generatori a condensazione

E.9.8.4 Generatori a condensazione multistadio o modulanti

E.9.8.5 Generatori a combustione di biomassa

E.9.8.6 Generatori ad aria calda

E.9.9 Bilancio energetico per sistemi di cogenerazione

E.9.10 Bilancio energetico per sistemi di teleriscaldamento

E.9.11 Bilancio energetico per pompe di calore elettriche e ad assorbimento

E.9.12 Energia richiesta dai sottosistemi di generazione di energia termica

E.10 CONTRIBUTI DOVUTI ALLE FONTI ENERGETICHE RINNOVABILI

E.10.1 Solare termico ad integrazione del riscaldamento ambienti e/o produzione di ACS

E.10.1.1 Energia prodotta dall'impianto solare termico

E.10.1.2 Contributo energetico dovuto agli impianti solari termici

E.10.1.3 Determinazione del coefficiente X

E.10.1.3.1 Calcolo del coefficiente di perdita di energia del circuito del collettore

E.10.1.3.2 Calcolo del coefficiente di correzione della capacità di accumulo

E.10.1.3.3 Determinazione della temperatura di riferimento $\theta_{ST,r}$

E.10.1.4 Determinazione del coefficiente Y

E.10.1.5 Consumo di energia elettrica dei componenti ausiliari di un impianto solare termico

E.10.1.6 Perdite dell'accumulo

E.10.1.7 Perdite di distribuzione tra l'impianto di riscaldamento ad energia solare ed il riscaldatore ausiliario

E.10.1.8 Solare fotovoltaico

E.11 FABBISOGNO DI ENERGIA ELETTRICA PER ILLUMINAZIONE

E.11.1 Introduzione

E.11.1.1 Fabbisogno annuale di energia elettrica per illuminazione artificiale di una zona termica

E.11.1.2 Calcolo del fattore FD,C

E.11.1.2.1 Calcolo del fattore di disponibilità di luce naturale, $F_{D,S}$

E.11.1.2.2 Calcolo del fattore FD,C

E.11.1.2.3 Calcolo del fattore di redistribuzione mensile $c_{D,S}$

E.11.1.3 Calcolo del fattore di occupazione F_o

E.12 EMISSIONI DI GAS AD EFFETTO SERRA

ALLEGATO 1

APPENDICE A

APPENDICE B

APPENDICE C

APPENDICE D

PRESTAZIONE ENERGETICA DEL SISTEMA EDIFICIO-IMPIANTO
Procedura di calcolo

E.1 FINALITÀ

Il presente documento definisce le modalità di calcolo atte a determinare la prestazione energetica del sistema edificio-impianto al fine di effettuare le verifiche previste dalla Delibera della Giunta Regionale 8/5018 e s.m.i. e il calcolo degli indici di prestazione energetica riportati nell'attestato di certificazione energetica.

E.2 COMPITI DEL SOGGETTO CERTIFICATORE

In presenza dell'asseverazione del Direttore Lavori circa la conformità delle opere realizzate rispetto al progetto e alle sue varianti, compreso quanto dichiarato nella relazione tecnica di cui alla Legge 10/91 art. 28 e i suoi aggiornamenti, il Soggetto certificatore, al fine di compilare l'attestato di certificazione energetica, può utilizzare i dati contenuti in tali documenti.

È fatto obbligo al Soggetto certificatore verificare, attraverso uno o più sopralluoghi, la congruenza tra i dati mutuati dalla documentazione di cui sopra e lo stato di fatto dell'edificio. A tale scopo non sono richieste al Soggetto certificatore verifiche di tipo invasivo.

È dunque posta in carico al Soggetto certificatore la responsabilità di produrre un attestato di certificazione energetica corrispondente allo stato di fatto dell'edificio oggetto di certificazione.

Al fine di favorire l'integrazione tra catasto energetico "CENED" e catasto fabbricati e verificare la congruità dei dati in essi depositati, è fatto obbligo per il Soggetto certificatore specificare, in fase di registrazione dell'attestato di certificazione energetica, l'effettiva destinazione d'uso dell'edificio in funzione di quanto indicato all'art.3 del Decreto del Presidente della Repubblica 412/93 e la rispettiva categoria catastale. Nell'Allegato 1 si riporta la tabella delle corrispondenze tra categoria catastale e destinazione d'uso.

Il Soggetto certificatore è tenuto a conservare, per i 5 anni successivi la registrazione dell'attestato nel catasto energetico, tutta la documentazione acquisita ed utilizzata al fine del calcolo degli indici di prestazione energetica.

A solo titolo di esempio, si cita:

- copia del libretto di impianto o di centrale;
- copia della prova di combustione;
- copia del libretto di uso e manutenzione del generatore di calore;
- relazione tecnica di cui all'art. 28, Legge n. 10 del 9 gennaio 1991;
- planimetrie e visure catastali;
- documentazione progettuale;
- documentazione fotografica.

Il Soggetto certificatore è tenuto inoltre a conservare copia dell'attestato di certificazione energetica, debitamente timbrato per accettazione dal Comune.

E.3 GENERALITÀ

Il calcolo delle prestazioni energetiche dell'edificio deve essere eseguito per singolo subalterno, fatta salva la possibilità, di cui al punto 10.2 della Delibera della Giunta Regionale 8/8745, di redigere un attestato di certificazione energetica riferito anche a più unità immobiliari facenti parte di un medesimo edificio.

Ai soli fini dell'applicazione della presente procedura di calcolo, si considerano riscaldati o mantenuti a temperatura controllata anche:

- a) gli ambienti privi del sottosistema di emissione, qualora la somma dei loro volumi, riferiti all'unità immobiliare, risulti inferiore del 10% rispetto al volume complessivo della medesima unità;
- b) gli ambienti privi del sottosistema di emissione se collegati in modo permanente ad ambienti riscaldati o mantenuti a temperatura controllata mediante sistemi progettati all'uopo.

Ai fini della presente procedura di calcolo si considera inoltre quanto segue:

- i fabbisogni energetici dell'involucro sono riferiti al funzionamento continuo, cioè al mantenimento di una temperatura interna di ogni singola zona costante nelle 24 ore; si assumono pure costanti sulle 24 ore il livello di occupazione, gli apporti interni e i ricambi d'aria.

Riscaldamento

- per tutti gli edifici o parti di edificio, ad esclusione di quelli/quelle appartenenti alle categorie E.6(1), E.6(2) ed E.8, si assume una temperatura interna costante pari a 20°C;
- per gli edifici o parti di edificio di categoria E.6(1) si assume una temperatura interna costante pari a 28°C;
- per gli edifici o parti di edificio di categoria E.6(2) ed E.8 si assume una temperatura interna costante pari a 18°C.

Climatizzazione invernale

- si assumono le temperature interne definite per il solo riscaldamento;

- per tutti gli edifici o parti di edificio ad esclusione di quelli/quelle appartenenti alla categoria E.6(1), si assume una umidità relativa dell'aria interna costante e pari al 50%;
- per gli edifici o parti di edificio di categoria E.6(1) si assume una umidità relativa dell'aria interna costante pari al 90%.

Raffrescamento

- per tutti gli edifici o parti di edificio, ad esclusione di quelli appartenenti alle categorie E.6(1) ed E.6(2), si assume una temperatura interna costante pari a 26°C;
- per gli edifici o parti di edificio di categoria E.6(1) si assume una temperatura interna costante pari a 28°C;
- per gli edifici o parti di edificio di categoria E.6(2) si assume una temperatura interna costante pari a 24°C.

Climatizzazione estiva

- si assumono le temperature interne definite per il solo raffrescamento;
- per tutti gli edifici o parti di edificio ad esclusione di quelli/quelle appartenenti alla categoria E.6(1), si assume una umidità relativa dell'aria interna costante e pari al 50%;
- per gli edifici o parti di edificio di categoria E.6(1) si assume una umidità relativa dell'aria interna costante pari al 90%.

Il fabbisogno di energia termica dell'involucro per il riscaldamento o la climatizzazione invernale, Q_{NH} , viene calcolato su base mensile considerando il periodo di calcolo indicato nel Prospetto I in funzione della zona climatica.

| Zona climatica | Periodo di calcolo |
|----------------|------------------------|
| Zona D | 1 novembre – 30 aprile |
| Zone E | 1 ottobre – 30 aprile |
| Zone F | 1 ottobre – 30 aprile |

Prospetto I – Periodo di calcolo in funzione della zona climatica

Il fabbisogno di energia termica dell'involucro per il raffrescamento o la climatizzazione estiva, Q_{NC} , i cui limiti sono definiti dal valore positivo del fabbisogno, viene calcolato su base mensile. Il calcolo si effettua per tutti i mesi dell'anno, in particolare per le zone termiche interne di edifici commerciali nelle quali si può avere un carico termico per raffrescamento anche nel periodo invernale. Il fabbisogno di energia primaria per i vari servizi presenti nell'edificio (riscaldamento ovvero climatizzazione invernale, raffrescamento ovvero climatizzazione estiva, produzione di acqua calda sanitaria, autoproduzione di energia elettrica, illuminazione artificiale) viene calcolato su base mensile, salvo nei casi ove diversamente specificato.

E.4 DEFINIZIONI

Ai fini dell'applicazione della procedura di calcolo di seguito descritta occorre fare riferimento alle definizioni riportate nella Delibera della Giunta Regionale 8/5018 e s.m.i.. Si riportano di seguito ulteriori definizioni ai soli fini dell'applicazione della presente procedura di calcolo.

Edificio di nuova costruzione: anche in deroga alla definizione di cui al punto 2 lettera r) della Delibera della Giunta Regionale 8/8745 si definisce edificio di nuova costruzione un edificio per il quale la richiesta di permesso di costruire o denuncia di inizio attività per interventi di nuova costruzione e/o demolizione e ricostruzione in ristrutturazione sia stata presentata successivamente all'entrata in vigore della Delibera della Giunta Regionale 8/5018 del 20 luglio 2007.

Edificio esistente: edificio per il quale la richiesta di permesso di costruire o denuncia di inizio attività sia stata presentata precedentemente all'entrata in vigore della Delibera della Giunta Regionale 8/5018 del 20 luglio 2007.

Impianto termico dell'edificio: anche in deroga alla definizione di cui al punto 2 lettera ee) della Delibera della Giunta Regionale 8/8745 si definisce impianto termico dell'edificio l'insieme dei sistemi impiantistici predisposti al soddisfacimento dei servizi di riscaldamento ovvero di climatizzazione invernale, di raffrescamento ovvero di climatizzazione estiva, di produzione di acqua calda sanitaria, di eventuale autoproduzione combinata di energia elettrica insieme con energia termica per il riscaldamento e/o raffrescamento (ovvero climatizzazione invernale e/o estiva) dell'edificio, ventilazione meccanica con trattamento dell'aria.

Sistema di generazione: sistema preposto alla conversione in energia termica di altre forme di energia (chimica del combustibile, elettrica, ecc.), nella quota richiesta dal o dai diversi sistemi impiantistici ad esso connessi. Può essere costituito da uno o più generatori termici, anche di diversa tipologia e impieganti vettori energetici diversi, operanti in modo differenziato a secondo delle logiche di gestione adottate.

Sistema impiantistico: insieme dei sottosistemi impiantistici predisposti al soddisfacimento di uno dei seguenti servizi: riscaldamento ovvero climatizzazione invernale, raffrescamento ovvero climatizzazione estiva, produzione di acqua calda sanitaria, eventuale autoproduzione combinata di energia elettrica insieme con energia termica per il riscaldamento e/o raffrescamento (ovvero climatizzazione invernale e/o estiva) dell'edificio, ventilazione meccanica con trattamento dell'aria, facenti capo ad un unico sistema di generazione di energia termica, anche se funzionalmente o materialmente suddiviso in più parti.

Spazi soleggiati: ambienti non riscaldati adiacenti ad ambienti a temperatura controllata o climatizzati, quali verande o logge chiuse con elementi vetrati o serre addossate, in cui è presente una parete divisoria (l'involucro) tra il volume interno all'edificio e quello soleggiato ad esso esterno.

Zona termica: parte dell'edificio, cioè insieme di ambienti a temperatura controllata o climatizzati, per la quale si abbia sufficiente uniformità spaziale nella temperatura dell'aria (ed eventualmente nell'umidità) e per la quale, coerentemente con quanto indicato al §E.3, si abbia un unico e comune valore prefissato della grandezza controllata (temperatura e, eventualmente, umidità di set-point), si abbia la stessa tipologia di occupazione e destinazione d'uso, e che, per ogni servizio, sia servita da un'unica tipologia di sistema impiantistico, ovvero da più tipologie tra loro complementari, purché facenti parte dello stesso impianto termico.

E.5 RIFERIMENTI NORMATIVI

Le norme di seguito elencate costituiscono i riferimenti principali sui quali si basa la procedura di calcolo ivi descritta.

| | |
|---------------------------|---|
| UNI EN ISO 13790 | Prestazione termica degli edifici – Calcolo del fabbisogno di energia per il riscaldamento e il raffrescamento. |
| UNI/TS 11300-1 | Prestazione energetica degli edifici – Determinazione del fabbisogno di energia termica dell'edificio per la climatizzazione estiva ed invernale. |
| UNI/TS 11300-2 | Prestazione energetica degli edifici – Determinazione del fabbisogno di energia primaria e dei rendimenti per la climatizzazione invernale e per la produzione di acqua calda sanitaria. |
| pr UNI/TS 11300-4 | Prestazione energetica degli edifici – Utilizzo di energie rinnovabili e altri metodi di generazione per riscaldamento di ambienti e preparazione di acqua calda sanitaria. |
| UNI EN 15316 | Impianti di riscaldamento degli edifici – Metodo per il calcolo dei requisiti energetici e dei rendimenti dell'impianto. |
| UNI EN ISO 6946 | Componenti ed elementi per l'edilizia – Resistenza termica e trasmittanza termica – Metodo di calcolo. |
| UNI EN 1745 | Muratura e prodotti per muratura – Metodi per valutare la resistenza termica di progetto. |
| UNI 7357 | Calcolo del fabbisogno termico per il riscaldamento di edifici. |
| UNI 8477/1 | Energia solare – Calcolo degli apporti per applicazioni in edilizia – Valutazione dell'energia raggiante ricevuta. |
| UNI EN ISO 10077-1 | Prestazione termica di finestre, porte e chiusure - Calcolo della trasmittanza termica - Metodo semplificato. |
| UNI EN ISO 10077-2 | Prestazione termica di finestre, porte e chiusure - Calcolo della trasmittanza termica - Metodo numerico per i telai. |
| UNI EN 13363-1 | Dispositivi di protezione solare in combinazione con vetrate – Calcolo della trasmittanza solare luminosa – Metodo semplificato. |
| UNI 10339 | Impianti aeraulici a fini di benessere. Generalità, classificazione e requisiti - Regole per la richiesta d'offerta, l'offerta, l'ordine e la fornitura. |
| UNI 10349 | Riscaldamento e raffrescamento degli edifici - Dati climatici. |
| UNI 10351 | Materiali da costruzione - Conduttività termica e permeabilità al vapore. |
| UNI 10355 | Murature e solai - Valori della resistenza termica e metodo di calcolo. |
| UNI EN ISO 14683 | Ponti termici in edilizia – Coefficienti di trasmissione termica lineica – Metodi semplificati e valori di riferimento. |
| UNI EN ISO 13370 | Prestazione termica degli edifici - Trasferimento di calore attraverso il terreno – Metodi di calcolo. |
| UNI EN ISO 13788 | Prestazione igrotermica dei componenti e degli elementi per edilizia - Temperatura superficiale interna per evitare l'umidità superficiale critica e condensazione interstiziale - Metodo di calcolo. |
| UNI EN 13789 | Prestazione termica degli edifici - Coefficiente di perdita di calore per trasmissione - Metodo di calcolo. |
| UNI EN 15193 | Prestazione energetica degli edifici – Requisiti energetici per illuminazione. |
| UNI EN 12464-1 | Luce e illuminazione - Illuminazione dei posti di lavoro - Parte 1: Posti di lavoro in interni. |

E.6 FABBISOGNO DI ENERGIA TERMICA DELL'INVOLUCRO

E.6.1 Le zone termiche

Ai fini della determinazione del fabbisogno annuale di energia termica di un edificio, quest'ultimo viene suddiviso in zone termiche omogenee.

Il fabbisogno annuale di energia termica di un edificio viene quindi determinato sommando il fabbisogno energetico delle sue zone termiche.

E.6.2 Fabbisogno annuale di energia termica dell'edificio

Il fabbisogno annuale nominale di energia termica di un edificio viene determinato sommando il fabbisogno energetico delle singole zone termiche calcolato su base mensile, separatamente per il riscaldamento o climatizzazione invernale e per il raffrescamento o climatizzazione estiva, e viene calcolato due volte:

- una prima volta nell'ipotesi di ventilazione naturale o sola aerazione, per mettere in evidenza le caratteristiche termiche dell'involucro edilizio (valore di riferimento $Q_{BH,yr}$ e $Q_{BC,yr}$);
- una seconda volta considerando l'effettivo modo di ventilare l'edificio, per mettere in evidenza l'eventuale miglioramento di efficienza dovuto alla presenza di ventilazione meccanica e per calcolare correttamente l'energia richiesta al sistema di generazione, (valore corretto $Q_{BH,adj,yr}$ e $Q_{BC,adj,yr}$).

Si ha, quindi:

$$Q_{BH,yr} = \sum_{m=1}^{N_H} Q_{BH,m} = \sum_{m=1}^{N_H} \left(\sum_{i=1}^{N_z} Q_{NH,i,m} \right)$$

$$Q_{BH,adj,yr} = \sum_{m=1}^{N_H} Q_{BH,adj,m} = \sum_{m=1}^{N_H} \left(\sum_{i=1}^{N_z} Q_{NH,adj,i,m} \right) \quad (1)$$

$$Q_{BC,yr} = \sum_{m=1}^{N_C} Q_{BC,m} = \sum_{m=1}^{N_C} \left(\sum_{i=1}^{N_z} Q_{NC,i,m} \right)$$

$$Q_{BC,adj,yr} = \sum_{m=1}^{N_C} Q_{BC,adj,m} = \sum_{m=1}^{N_C} \left(\sum_{i=1}^{N_z} Q_{NC,adj,i,m} \right) \quad (2)$$

dove:

- $Q_{BH,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale dell'edificio, [kWh];
- $Q_{BH,adj,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale dell'edificio, [kWh];
- $Q_{BH,m}$ è il fabbisogno di energia termica di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale dell'edificio nel mese m-esimo, [kWh];
- $Q_{BH,adj,m}$ è il fabbisogno di energia termica corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale dell'edificio nel mese m-esimo, [kWh];
- $Q_{NH,i,m}$ è il fabbisogno di energia termica di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima nel mese m-esimo, [kWh];
- $Q_{NH,adj,i,m}$ è il fabbisogno di energia termica corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima nel mese m-esimo [kWh];
- $Q_{BC,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica di riferimento per il raffrescamento o la climatizzazione estiva dell'edificio, [kWh];
- $Q_{BC,adj,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica corretto per il raffrescamento o la climatizzazione estiva dell'edificio, [kWh];
- $Q_{BC,m}$ è il fabbisogno di energia termica di riferimento per il raffrescamento o la climatizzazione estiva dell'edificio nel mese m-esimo, [kWh];
- $Q_{BC,adj,m}$ è il fabbisogno di energia termica corretto per il raffrescamento o la climatizzazione estiva dell'edificio nel mese m-esimo, [kWh];
- $Q_{NC,i,m}$ è il fabbisogno di energia termica di riferimento per il raffrescamento o la climatizzazione estiva della zona termica i-esima nel mese m-esimo, [kWh];
- $Q_{NC,adj,i,m}$ è il fabbisogno di energia termica corretto per il raffrescamento o la climatizzazione estiva della zona termica i-esima nel mese m-esimo, [kWh];

| | |
|-------|--|
| m | è il mese considerato; |
| i | è la zona termica considerata; |
| N_H | è il numero di mesi della stagione di riscaldamento (climatizzazione invernale); |
| N_C | è il numero di mesi della stagione di raffrescamento (climatizzazione estiva); |
| N_Z | è il numero delle zone termiche in cui è stato suddiviso l'edificio. |

E.6.3 Fabbisogno di energia termica della zona

Il fabbisogno di energia termica dell'involucro edilizio, nel caso più generale di climatizzazione, viene quindi calcolato come somma del fabbisogno di energia termica sensibile e del fabbisogno di energia termica latente, sia nella condizione di riferimento (Q_{NH} e Q_{NC}) che in quella corretta ($Q_{NH,adj}$ e $Q_{NC,adj}$), cioè:

$$\begin{aligned} Q_{NH} &= Q_{NH,s} + Q_{NH,l} \\ Q_{NH,adj} &= Q_{NH,s,adj} + Q_{NH,l} \end{aligned} \quad (3)$$

$$\begin{aligned} Q_{NC} &= Q_{NC,s} + Q_{NC,l} \\ Q_{NC,adj} &= Q_{NC,s,adj} + Q_{NC,l} \end{aligned} \quad (4)$$

dove:

| | |
|----------------|---|
| Q_{NH} | è il fabbisogno di energia termica totale (sensibile + latente) di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NH,adj}$ | è il fabbisogno di energia termica totale (sensibile + latente) corretta per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NH,s}$ | è il fabbisogno di energia termica sensibile di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NH,s,adj}$ | è il fabbisogno di energia termica sensibile corretta per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NH,l}$ | è il fabbisogno di energia termica latente per la climatizzazione invernale della zona considerata, [kWh]; |
| Q_{NC} | è il fabbisogno di energia termica totale (sensibile + latente) di riferimento per il raffrescamento o la climatizzazione estiva della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NC,adj}$ | è il fabbisogno di energia termica totale (sensibile + latente) corretta per il raffrescamento o la climatizzazione estiva della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NC,s}$ | è il fabbisogno di energia termica sensibile di riferimento per il raffrescamento o la climatizzazione estiva della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NC,s,adj}$ | è il fabbisogno di energia termica sensibile corretta per il raffrescamento o la climatizzazione estiva della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NC,l}$ | è il fabbisogno di energia termica latente per la climatizzazione estiva della zona considerata, [kWh]. |

E.6.3.1 Fabbisogno di energia termica sensibile per il riscaldamento o la climatizzazione invernale

Per ciascuna zona il fabbisogno convenzionale di energia termica sensibile per il riscaldamento o la climatizzazione invernale viene determinato, sia nella condizione di riferimento ($Q_{NH,s}$) che in quella corretta ($Q_{NH,s,adj}$), come segue:

$$\begin{aligned} Q_{NH,s} &= \max[0; Q_{L,H,net} - \eta_{G,H} \cdot Q_{G,H}] \\ Q_{NH,s,adj} &= \max[0; Q_{L,H,net,adj} - \eta_{G,H,adj} \cdot Q_{G,H}] \end{aligned} \quad (5)$$

con le condizioni:

$$\begin{aligned} \text{se } Q_{NH,s} < 1 & \quad \text{si pone } Q_{NH,s} = 0 \\ \text{se } Q_{NH,s,adj} < 1 & \quad \text{si pone } Q_{NH,s,adj} = 0 \end{aligned} \quad (6)$$

dove:

| | |
|----------------|--|
| $Q_{NH,s}$ | è il fabbisogno di energia termica sensibile di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona considerata, [kWh]; |
| $Q_{NH,s,adj}$ | è il fabbisogno di energia termica sensibile corretta per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona considerata, [kWh]; |

- $Q_{L,H,net}$ è la quantità di energia di riferimento scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente a temperatura controllata o climatizzato e l'ambiente circostante al netto dei contributi della radiazione solare trasferita all'interno per assorbimento sui componenti opachi e da eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro, [kWh];
- $Q_{L,H,net,adj}$ è la quantità di energia corretta scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente a temperatura controllata o climatizzato e l'ambiente circostante al netto dei contributi della radiazione solare trasferita all'interno per assorbimento sui componenti opachi e da eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro, [kWh];
- $\eta_{G,H}$ è il fattore di utilizzazione di riferimento degli apporti energetici gratuiti;
- $\eta_{G,H,adj}$ è il fattore di utilizzazione corretto degli apporti energetici gratuiti;
- $Q_{G,H}$ è la quantità di energia gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare entrata attraverso i componenti trasparenti, [kWh];

con:

$$\begin{aligned} Q_{L,H,net} &= Q_{L,H} - Q_{SE,O} - Q_{SE,S} \\ Q_{L,H,net,adj} &= Q_{L,H,adj} - Q_{SE,O} - Q_{SE,S} \end{aligned} \quad (7)$$

dove:

- $Q_{L,H,net}$ è la quantità di energia di riferimento scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente a temperatura controllata o climatizzato e l'ambiente circostante al netto dei contributi della radiazione solare trasferita all'interno per assorbimento sui componenti opachi e da eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro, [kWh];
- $Q_{L,H,net,adj}$ è la quantità di energia corretta scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente a temperatura controllata o climatizzato e l'ambiente circostante al netto dei contributi della radiazione solare trasferita all'interno per assorbimento sui componenti opachi e da eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro, [kWh];
- $Q_{L,H}$ è la quantità di energia di riferimento scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente a temperatura controllata o climatizzato e l'ambiente circostante, [kWh];
- $Q_{L,H,adj}$ è la quantità di energia corretta scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente a temperatura controllata o climatizzato e l'ambiente circostante, [kWh];
- $Q_{SE,O}$ è la quantità di energia solare assorbita dai componenti opachi e trasferita all'ambiente a temperatura controllata o climatizzato, [kWh];
- $Q_{SE,S}$ è la quantità di energia solare trasferita all'ambiente servito dall'impianto termico dovuta ad eventuali spazi soleggiati a temperatura non controllata addossati all'involucro attraverso la/le parete/i opaca/opache di separazione, [kWh].

E.6.3.2 Fabbisogno di energia termica latente per la climatizzazione invernale

Per ciascuna zona il fabbisogno convenzionale di energia termica latente per la climatizzazione invernale (dovuto cioè al controllo dell'umidità dell'aria della zona) viene determinato come segue:

$$Q_{NH,I} = -\min[0; Q_{WV,S,H} + Q_{WV,V,H}] \quad (8)$$

dove:

- $Q_{NH,I}$ è il fabbisogno di energia termica latente per la climatizzazione invernale della zona considerata, [kWh];
- $Q_{WV,S,H}$ è l'entalpia del vapore di acqua prodotto all'interno della zona da persone e processi e sorgenti varie (cottura, lavaggi, ecc.), [kWh];
- $Q_{WV,V,H}$ è l'entalpia della quantità netta di vapore di acqua introdotta nella zona dagli scambi d'aria con l'ambiente circostante per infiltrazione, aerazione e/o ventilazione, [kWh].

E.6.3.3 Fabbisogno di energia termica sensibile per il raffrescamento o la climatizzazione estiva

Per ciascuna zona, il fabbisogno convenzionale di energia termica per il raffrescamento o la climatizzazione estiva viene determinato, sia nella condizione di riferimento ($Q_{NC,S}$) che in quella corretta ($Q_{NC,S,adj}$), come segue:

$$\begin{aligned} Q_{NC,S} &= \max[0; Q_{G,C} - \eta_{L,C} \cdot Q_{L,C,net}] \\ Q_{NC,S,adj} &= \max[0; Q_{G,C} - \eta_{L,C,adj} \cdot Q_{L,C,net,adj}] \end{aligned} \quad (9)$$

con la condizione:

$$\begin{aligned} \text{se } Q_{NC,S} < 1 & \quad \text{si pone } Q_{NC,S} = 0 \\ \text{se } Q_{NC,S,adj} < 1 & \quad \text{si pone } Q_{NC,S,adj} = 0 \end{aligned} \quad (10)$$

- dove:
- $Q_{NC,s}$ è il fabbisogno di energia termica sensibile di riferimento per il raffrescamento o la climatizzazione estiva della zona considerata, [kWh];
- $Q_{NC,s,adj}$ è il fabbisogno di energia termica sensibile corretto per il raffrescamento o la climatizzazione estiva della zona considerata, [kWh];
- $Q_{G,C}$ è la quantità di energia gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare, [kWh];
- $\eta_{L,C}$ è il fattore di utilizzazione di riferimento delle dispersioni termiche;
- $\eta_{L,C,adj}$ è il fattore di utilizzazione corretto delle dispersioni termiche;
- $Q_{L,C,net}$ è la quantità di energia di riferimento scambiata per trasmissione e per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante al netto dei contributi della radiazione solare trasferita all'interno per assorbimento sui componenti opachi e da eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro, [kWh];
- $Q_{L,C,net,adj}$ è la quantità di energia corretta scambiata per trasmissione e per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante al netto dei contributi della radiazione solare trasferita all'interno per assorbimento sui componenti opachi e da eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro, [kWh];

con:

$$\begin{aligned} Q_{L,C,net} &= Q_{L,C} - Q_{SE,O} - Q_{SE,S} \\ Q_{L,C,net,adj} &= Q_{L,C,adj} - Q_{SE,O} - Q_{SE,S} \end{aligned} \quad (11)$$

- dove:
- $Q_{L,C}$ è la quantità di energia di riferimento scambiata per trasmissione e per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [kWh];
- $Q_{L,C,adj}$ è la quantità di energia corretta scambiata per trasmissione e per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [kWh];
- $Q_{SE,O}$ è la quantità di energia solare assorbita dai componenti opachi e trasferita alla zona climatizzata o a temperatura controllata, [kWh];
- $Q_{SE,S}$ è la quantità di energia solare trasferita alla zona servita dall'impianto termico dovuta ad eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro attraverso la/le parete/i opaca/opache di separazione; tale contributo è da considerarsi solo quando tali spazi non siano dotati di meccanismi che assicurino la loro ventilazione (esterno su esterno) durante il periodo estivo, [kWh].

E.6.3.4 Fabbisogno di energia termica latente per la climatizzazione estiva

Per ciascuna zona il fabbisogno convenzionale di energia termica latente per la climatizzazione estiva (dovuta cioè al controllo dell'umidità dell'aria della zona) viene determinato come segue:

$$Q_{NC,l} = \max[0; Q_{Wv,S,C} + Q_{Wv,V,C}] \quad (12)$$

- dove:
- $Q_{NC,l}$ è il fabbisogno di energia termica latente per la climatizzazione estiva della zona considerata, [kWh];
- $Q_{Wv,S,C}$ è l'entalpia del vapore di acqua prodotto all'interno della zona da persone, processi e sorgenti varie (cottura, lavaggi, ecc.), [kWh];
- $Q_{Wv,V,C}$ è l'entalpia della quantità netta di vapore di acqua introdotta nella zona dagli scambi d'aria con l'ambiente circostante per infiltrazione, aerazione e/o ventilazione, [kWh].

E.6.3.5 Energia scambiata per trasmissione e ventilazione

La quantità di energia scambiata per trasmissione e per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, Q_L , si calcola allo stesso modo sia per il riscaldamento che per il raffrescamento, ed è data, sia nella condizione di riferimento (Q_{L}) che in quella corretta ($Q_{L,adj}$), da:

$$\begin{aligned} Q_L &= Q_T + Q_V \\ Q_{L,adj} &= Q_T + Q_{V,adj} \end{aligned} \quad (13)$$

- dove:
- Q_L è la quantità di energia di riferimento scambiata per trasmissione e per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [kWh];

- $Q_{L,adj}$ è la quantità di energia corretta scambiata per trasmissione e per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [kWh];
- Q_T è la quantità di energia dispersa per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [kWh];
- Q_V è la quantità di energia di riferimento dispersa per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [kWh];
- $Q_{V,adj}$ è la quantità di energia corretta trasferita per ventilazione, considerando anche la ventilazione meccanica, in particolare con pre-riscaldamento o pre-raffrescamento e/o recupero termico o entalpico, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante [kWh].

E.6.3.6 Apporti mensili di calore gratuiti

Gli apporti mensili di calore gratuiti, interni e solari, nella zona climatizzata o a temperatura controllata, devono essere calcolati mediante la seguente relazione:

$$Q_G = Q_I + Q_{SI} + Q_{SI,S} \quad (14)$$

dove:

- Q_G è la quantità di energia gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare, [kWh];
- Q_I è la quantità di energia gratuita dovuta ad apparecchiature elettriche e persone, [kWh];
- Q_{SI} è la quantità di energia gratuita dovuta alla radiazione solare entrante attraverso le superfici trasparenti rivolte direttamente verso l'ambiente esterno, [kWh];
- $Q_{SI,S}$ è la quantità di energia gratuita dovuta alla radiazione solare entrate attraverso le superfici trasparenti rivolte verso un ambiente addossato all'involucro, [kWh].

E.6.3.7 Energia scambiata per trasmissione

La quantità di energia scambiata per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, Q_T , è data da:

$$Q_T = H_T \cdot \Delta\theta \cdot \Delta t + Q_{T,S} \quad (15)$$

dove:

- Q_T è la quantità totale di energia trasferita per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [kWh];
- H_T è il coefficiente di scambio termico per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [W/K];
- $\Delta\theta$ è la differenza tra la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, θ_i , e il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, θ_e , [°C];
- Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh];
- $Q_{T,S}$ è la quantità totale di energia trasferita per trasmissione attraverso uno spazio soleggiato adiacente alla zona climatizzata o a temperatura controllata considerato (si veda la (55)), [kWh];

con:

$$\Delta\theta = \theta_i - \theta_e \quad (16)$$

θ_i è la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, (si veda § E.3), [°C];

θ_e è il valore medio della temperatura media giornaliera esterna (si veda § E.6.3.7.1), [°C];

e con:

$$\Delta t = \frac{24 \cdot N}{1000} \quad (17)$$

N è il numero dei giorni del mese considerato.

Nel caso in cui siano presenti serre solari poste a contatto con la zona termica considerata, nel calcolo di Q_T deve essere considerata l'energia scambiata per trasmissione attraverso la parete divisoria tra la zona termica considerata e la serra (si veda la (55)).

E.6.3.7.1 Valori medi mensili della temperatura media giornaliera dell'aria esterna

I valori medi mensili delle temperature medie giornaliere dell'aria esterna per i capoluoghi di Provincia, θ_e^r , sono riportati nel Prospetto II.

Per la definizione della temperatura media giornaliera dell'aria esterna nel Comune considerato, θ_e , si applica una temperatura corretta che tiene conto della diversa localizzazione e altitudine del Comune considerato rispetto al capoluogo di Provincia, applicando il seguente criterio:

- si identifica il capoluogo di Provincia di appartenenza del Comune considerato;
- si apporta una correzione al valore della temperatura del capoluogo di riferimento per tenere conto della differenza di altitudine tra questo e il Comune considerato, secondo la relazione:

$$\theta_e = \theta_e^r - (z - z^r) \cdot \delta \quad (18)$$

dove:

- θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, [°C];
- θ_e^r è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera dell'aria esterna nel capoluogo di riferimento (Prospetto II), [°C];
- z è l'altitudine s.l.m. del Comune considerato, [m];
- z^r è l'altitudine s.l.m. del capoluogo di riferimento (Prospetto II), [m];
- δ è il gradiente verticale di temperatura, il cui valore è assunto pari a 1/178, [°C/m].

| Comune | Alt. [m] | Ott. [°C] | Nov. [°C] | Dic. [°C] | Gen. [°C] | Feb. [°C] | Mar. [°C] | Apr. [°C] | Mag. [°C] | Giu. [°C] | Lug. [°C] | Ago. [°C] | Set. [°C] |
|-----------------|----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| Bergamo | 249 | 14,2 | 8,6 | 4,5 | 3,1 | 4,9 | 8,9 | 13,3 | 17,0 | 21,3 | 23,7 | 23,2 | 19,9 |
| Brescia | 149 | 14,0 | 7,8 | 3,5 | 1,5 | 4,2 | 9,3 | 13,5 | 17,7 | 22,0 | 24,4 | 23,7 | 19,9 |
| Como | 201 | 13,7 | 8,4 | 4,4 | 2,9 | 5,0 | 8,8 | 12,7 | 16,7 | 21,1 | 23,6 | 23,1 | 19,6 |
| Cremona | 45 | 13,4 | 7,2 | 2,5 | 0,7 | 3,3 | 8,4 | 13,3 | 17,4 | 21,9 | 24,3 | 23,4 | 19,7 |
| Lecco | 214 | 14,3 | 9,2 | 5,3 | 3,9 | 5,7 | 9,6 | 13,3 | 16,0 | 20,1 | 22,6 | 22,1 | 19,2 |
| Lodi | 87 | 13,4 | 7,3 | 2,5 | 0,9 | 3,3 | 8,6 | 13,5 | 17,8 | 22,5 | 24,5 | 23,4 | 19,6 |
| Mantova | 19 | 14,0 | 8,0 | 2,9 | 1,0 | 3,3 | 8,4 | 13,3 | 17,4 | 22,0 | 24,3 | 23,6 | 20,0 |
| Milano | 122 | 14,0 | 7,9 | 3,1 | 1,7 | 4,2 | 9,2 | 14,0 | 17,9 | 22,5 | 25,1 | 24,1 | 20,4 |
| Monza e Brianza | 122 | 14,0 | 7,9 | 3,1 | 1,7 | 4,2 | 9,2 | 14,0 | 17,9 | 22,5 | 25,1 | 24,1 | 20,4 |
| Pavia | 77 | 13,3 | 7,1 | 2,3 | 0,5 | 3,2 | 8,4 | 12,9 | 17,1 | 21,3 | 23,5 | 22,7 | 19,3 |
| Sondrio | 307 | 12,4 | 6,6 | 1,7 | 0,5 | 3,3 | 8,2 | 12,6 | 16,0 | 20,0 | 22,3 | 21,4 | 18,1 |
| Varese | 382 | 11,2 | 5,3 | 1,9 | 1,2 | 1,9 | 6,0 | 10,4 | 14,0 | 17,7 | 20,5 | 19,6 | 16,4 |

Prospetto II– Valori medi mensili della temperatura media giornaliera dell'aria esterna, θ_e^r

(Fonte: UNI 10349:1994)

E.6.3.7.2 Coefficiente di scambio termico per trasmissione

Per edifici esistenti, il coefficiente di scambio termico per trasmissione, H_T , che tiene conto delle perdite o guadagni di calore attraverso le strutture che separano la zona termica considerata dall'ambiente circostante, viene calcolato secondo l'equazione (19). Le diverse condizioni di temperatura, a cui si può trovare l'ambiente circostante, vengono valutate applicando il fattore correttivo F_T .

$$H_T = \sum_k A_{L,k} \cdot U_{C,k} \cdot F_{T,k} \quad (19)$$

dove:

- H_T è il coefficiente di scambio termico per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [W/K];
- $A_{L,k}$ è l'area lorda della struttura k-esima, che separa la zona climatizzata o a temperatura controllata dall'ambiente circostante, [m²];
- $U_{C,k}$ è la trasmittanza termica media, eventualmente corretta, della struttura k-esima, che separa la zona climatizzata o a temperatura controllata dall'ambiente circostante, [W/m²K];
- $F_{T,k}$ è il fattore correttivo da applicare a ciascuna struttura k-esima così da tener conto delle diverse condizioni di temperatura degli ambienti con cui essi sono a contatto (Prospetto III);
- k è il numero delle strutture disperdenti.

| Ambiente circostante | F _{T,k} |
|--|------------------|
| Ambienti con temperatura pari alla temperatura esterna | 1,00 |
| Ambiente non climatizzato | |
| - con una parete esterna | 0,40 |
| - senza serramenti esterni e con almeno due pareti esterne | 0,50 |
| - con serramenti esterni e con almeno due pareti esterne (per esempio autorimesse) | 0,60 |
| - con tre pareti esterne (per esempio vani scala esterni) | 0,80 |
| Piano interrato o seminterrato | |
| - senza finestra o serramenti esterni | 0,50 |
| - con finestre o serramenti esterni | 0,80 |
| Sottotetto | |
| - aerato | 1,00 |
| - tetto isolato | 0,70 |
| Terreno | 0,45 |
| Vespazio aerato | 0,80 |

Prospetto III– Fattori correttivi da applicare a ciascun componente, k, così da tener conto delle diverse condizioni di temperatura degli ambienti adiacenti alla zona termica considerata

(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

Per edifici di nuova costruzione, il coefficiente di scambio termico per trasmissione, H_T, è dato dalla:

$$H_T = \sum_k A_{L,k} \cdot U_k \cdot \frac{\theta_i - \theta_a}{\theta_i - \theta_e} \quad (20)$$

dove:

- H_T è il coefficiente di scambio termico per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [W/K];
- A_{L,k} è l'area lorda della struttura k-esima, che separa la zona climatizzata o a temperatura controllata dall'ambiente circostante, [m²];
- U_k è la trasmittanza termica media della struttura opaca k-esima, che separa la zona termica considerata dall'ambiente circostante, [W/m²K];
- θ_a è la temperatura media mensile dell'ambiente circostante, calcolata secondo la metodologia descritta all'Appendice A, [°C];
- θ_i è la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, (si veda § E.3), [°C];
- θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna (si veda § E.6.3.7.1), [°C].

Per edifici esistenti, lo scambio di energia attraverso i ponti termici può essere determinato forfaitariamente incrementando il valore della trasmittanza termica media della struttura in cui sono presenti oppure con il calcolo analitico previsto per edifici di nuova costruzione. Le maggiorazioni forfaitarie, di cui al Prospetto IV, si applicano alle dispersioni della parete opaca e tengono conto anche della presenza dei ponti termici relativi ad eventuali serramenti.

La trasmittanza termica media corretta di ciascuna struttura opaca rivolta verso l'ambiente circostante, da utilizzare nell'equazione (19), si determina mediante la seguente relazione:

$$U_{C,k} = U_k \cdot (1 + F_{PT}) \quad (21)$$

dove:

- U_{C,k} è la trasmittanza termica media, eventualmente corretta, della struttura k-esima, che separa la zona climatizzata o a temperatura controllata dall'ambiente circostante, [W/m²K];
- U_k è la trasmittanza termica media della struttura opaca k-esima, che separa la zona termica considerata dall'ambiente circostante, [W/m²K];
- F_{PT} è il fattore correttivo da applicare al valore di trasmittanza termica della struttura opaca così da tener conto delle maggiorazioni dovute ai ponti termici (Prospetto IV).

Ai fini del calcolo del coefficiente di scambio termico per trasmissione della zona termica considerata si assume come superficie disperdente la superficie dei componenti delle strutture opache e trasparenti rivolti verso l'esterno, verso il terreno e verso ambienti non mantenuti a temperatura controllata o climatizzati.

Nel Prospetto IV sono indicate le maggiorazioni percentuali che possono essere utilizzate, per edifici esistenti, in funzione delle caratteristiche della parete opaca.

| Descrizione della parete | F _{PT} |
|--|-----------------|
| Parete con isolamento dall'esterno (a cappotto) senza aggetti/balconi e con ponti termici corretti | 0,05 |
| Parete con isolamento dall'esterno (a cappotto) con aggetti-balconi | 0,15 |
| Parete omogenea in mattoni pieni o in pietra (senza isolante) | 0,05 |
| Parete a cassa vuota con mattoni forati (senza isolante) | 0,10 |
| Parete a cassa vuota con isolamento nell'intercapedine (ponte termico corretto) | 0,10 |
| Parete a cassa vuota con isolamento nell'intercapedine (ponte termico non corretto) | 0,20 |
| Pannello prefabbricato in calcestruzzo con pannello isolante all'interno | 0,30 |

Prospetto IV– Maggiorazioni percentuali relative alla presenza di ponti termici in edifici esistenti

(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

Per edifici di nuova costruzione, l'incidenza del ponte termico deve essere calcolata analiticamente.

La trasmittanza termica media della generica struttura k-esima, sia essa opaca o trasparente, viene determinata attraverso l'equazione:

$$U_k = \frac{\sum_j A_{L,j} \cdot U_j + \sum_i \Psi_{e,i} \cdot L_{e,i}}{\sum_j A_{L,j}} \quad (22)$$

dove:

U_k è la trasmittanza termica media della struttura opaca k-esima, che separa la zona termica considerata dall'ambiente circostante, [W/m²K];

$A_{L,j}$ è l'area lorda di ciascun componente, j, della struttura k-esima che separa la zona termica considerata dall'ambiente circostante, [m²];

U_j è la trasmittanza termica di ciascun componente, j, uniforme della struttura k-esima che separa la zona termica considerata dall'ambiente circostante, [W/m²K];

$\Psi_{e,i}$ è la trasmittanza termica lineica dell' i-esimo ponte termico lineare attribuito alla struttura k-esima, basata sulle dimensioni esterne, [W/mK];

$L_{e,i}$ è la lunghezza caratteristica del ponte termico i-esimo, [m].

I valori di riferimento della trasmittanza termica lineica, $\Psi_{e,i}$, per diverse tipologie di ponti termici bidimensionali, comunemente ricorrenti e indicati in Appendice B, sono riportati nel Prospetto V.

| Angoli | Ψ_e [W/mK] | Pavimenti | Ψ_e [W/mK] | Pareti interne | Ψ_e [W/mK] | Pilastri | Ψ_e [W/mK] |
|--------|--------------------|-----------|--------------------|----------------|--------------------|----------|--------------------|
| A1 | -0,05 | Pa1 | 0,00 | PI1 | 0,00 | PI1 | 1,30 |
| A2 | -0,10 | Pa2 | 0,95 | PI2 | 0,95 | PI2 | 1,20 |
| A3 | -0,20 | Pa3 | 0,90 | PI3 | 0,90 | PI3 | 1,15 |
| A4 | -0,15 | Pa4 | 0,70 | PI4 | 0,00 | PI4 | 0,90 |
| A5 | 0,05 | Pa5 | 0,60 | PI5 | 0,00 | - | - |
| A6 | 0,15 | Pa6 | 0,90 | PI6 | 0,00 | - | - |
| A7 | 0,15 | Pa7 | 0,65 | - | - | - | - |
| A8 | 0,10 | Pa8 | 0,45 | - | - | - | - |

| Coperture | Ψ_e [W/mK] | Coperture | Ψ_e [W/mK] | Serramenti | Ψ_e [W/mK] | Serramenti | Ψ_e [W/mK] |
|-----------|--------------------|-----------|--------------------|------------|--------------------|------------|--------------------|
| C1 | 0,55 | C9 | -0,05 | S1 | 0,00 | S10 | 0,10 |
| C2 | 0,50 | C10 | 0,00 | S2 | 1,00 | S11 | 0,00 |
| C3 | 0,40 | C11 | 0,05 | S3 | 0,80 | S12 | 0,10 |
| C4 | 0,40 | C12 | 0,15 | S4 | 0,15 | S13 | 0,80 |
| C5 | 0,60 | B1 | 0,95 | S5 | 0,40 | S14 | 1,00 |
| C6 | 0,50 | B2 | 0,95 | S6 | 0,10 | S15 | 0,00 |
| C7 | 0,65 | B3 | 0,90 | S7 | 0,45 | S16 | 0,15 |
| C8 | 0,60 | B4 | 0,70 | S8 | 1,00 | S17 | 0,40 |
| - | - | - | - | S9 | 0,60 | S18 | 0,20 |

| Solai controterra | Ψ_e [W/mK] |
|-------------------|--------------------|
| SC1 | 0,65 |
| SC2 | 0,60 |
| SC3 | 0,55 |
| SC4 | 0,50 |
| SC5 | 0,60 |
| SC6 | 0,45 |
| SC7 | -0,05 |
| SC8 | 0,05 |

| Solai su vespaio | Ψ_e [W/mK] |
|------------------|--------------------|
| SV1 | 0,75 |
| SV2 | 0,65 |
| SV3 | 0,55 |
| SV4 | 0,50 |
| SV5 | 0,60 |
| SV6 | 0,45 |
| SV7 | -0,10 |
| SV8 | 0,00 |

Prospetto V – Trasmittanza termica lineica in funzione delle tipologie di ponti termici riportati nell'Appendice B

(Fonte: UNI EN ISO 14683:2008)

I valori di trasmittanza termica lineica, Ψ_e , sopra riportati, sono applicabili qualora sussistano le seguenti condizioni al contorno:

- per tutti i dettagli:
 - resistenza termica superficiale interna $R_{si}=0,13$ [m²K/W]
 - resistenza termica superficiale esterna $R_{se}=0,04$ [m²K/W]
- per le pareti esterne:
 - spessore $d=0,30$ [m]
- per le pareti interne:
 - spessore $d=0,20$ [m]
- per pareti isolate:
 - trasmittanza termica $U=0,343$ [W/m²K]
 - resistenza termica dello strato isolante $R=2,50$ m²K/W
- per pareti non isolate:
 - trasmittanza termica $U=0,375$ [W/m²K]
- per tutte le solette:
 - spessore $d=0,20$ [m]
 - conducibilità termica $\lambda=2,00$ [W/mK]
- per i tetti:
 - trasmittanza termica $U=0,365$ [W/m²K]
 - resistenza termica dello strato isolante $R=2,50$ [m²K/W]
- per i telai delle aperture:
 - spessore $d=0,06$ [m]
- per i pilastri:
 - spessore $d=0,30$ [m]
 - conducibilità termica $\lambda=2,00$ [W/mK]
- per i pavimenti controterra:
 - spessore $d=0,20$ [m]
 - conducibilità termica $\lambda=2,00$ [W/mK]
 - resistenza termica dello strato isolante $R=2,50$ [m²K/W]

Per condizioni al contorno che si discostano completamente da quelle sopra riportate è necessario determinare la trasmittanza termica lineica effettiva del ponte termico; tale calcolo può essere effettuato avvalendosi di norme tecniche predisposte dagli organismi deputati a livello nazionale o comunitario, quali ad esempio UNI, CEN, ISO o, in alternativa, avvalendosi dell' Appendice informativa C.

E.6.3.7.3 Trasmittanza termica di componenti particolari

Cassonetti

In mancanza di dati forniti dal costruttore, i valori di trasmittanza termica dei cassonetti devono essere dedotti dal Prospetto VI.

| Tipologia cassonetto | Trasmittanza termica [W/m ² K] |
|------------------------|--|
| Cassonetto non isolato | 6 |
| Cassonetto isolato* | 1 |

* Si considerano isolate quelle strutture che hanno un isolamento termico non inferiore ai 2 cm.

Prospetto VI – Trasmittanza termica dei cassonetti [W/m²K]

(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

Serramenti trasparenti

La trasmittanza termica di serramenti singoli, U_w , si calcola mediante la relazione:

$$U_w = \frac{A_g U_g + A_t U_t + L_g \Psi_g}{A_g + A_t} \quad (23)$$

dove:

- U_w è la trasmittanza termica del serramento singolo, [W/m^2K];
 A_g è l'area del vetro, [m^2];
 U_g è la trasmittanza termica del vetro, [W/m^2K];
 A_t è l'area del telaio, [m^2];
 U_t è la trasmittanza termica del telaio, [W/m^2K];
 L_g è il perimetro del vetro, [m];
 Ψ_g è la trasmittanza termica lineare del vetro, (Prospetto VIII e Prospetto IX), [W/mK].

| Materiale | Tipo | Trasmittanza termica U_T (W/m^2) |
|----------------------------|---|--|
| Poliuretano | con anima di metallo e spessore di PUR ≥ 5 | 2,8 |
| PVC – profilo vuoto | con due camera cave | 2,2 |
| | con tre camera cave | 2,0 |
| Legno duro | spessore 70 mm | 2,1 |
| Legno tenero | spessore 70 mm | 1,8 |
| Metallo | - | 5,5 |
| Metallo con taglio termico | distanza minima di 20 mm tra sezioni opposte di metallo | 2,4 |

Prospetto VII – Valori della trasmittanza termica del telaio per alcune tipologie di materiale

(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

| Materiali del telaio | Vetrata doppia o tripla non rivestita, intercapedine con aria o gas Ψ [W/mK] | Vetrata doppia con bassa emissività, vetrata tripla con due rivestimenti a bassa emissività intercapedine con aria o gas Ψ [W/mK] |
|--|---|--|
| Telaio in legno o telaio in PVC | 0,06 | 0,08 |
| Telaio in alluminio con taglio termico | 0,08 | 0,11 |
| Telaio in metallo senza taglio termico | 0,02 | 0,05 |

Prospetto VIII – Valori della trasmittanza termica lineare Ψ per distanziatori in metallo

(Fonte: UNI EN ISO 10077-1:2007)

| Materiali del telaio | Vetrata doppia o tripla non rivestita, intercapedine con aria o gas Ψ [W/mK] | Vetrata doppia con bassa emissività, vetrata tripla con due rivestimenti a bassa emissività intercapedine con aria o gas Ψ [W/mK] |
|--|---|--|
| Telaio in legno o telaio in PVC | 0,05 | 0,06 |
| Telaio in alluminio con taglio termico | 0,06 | 0,08 |
| Telaio in metallo senza taglio termico | 0,01 | 0,04 |

Prospetto IX – Valori della trasmittanza termica lineare Ψ per distanziatori in PVC

(Fonte: UNI EN ISO 10077-1:2007)

In mancanza di dati più precisi, i valori di trasmittanza termica da utilizzare nel calcolo per alcune tipologie di vetro, U_g , possono essere dedotti dal Prospetto XV mentre i valori di trasmittanza termica del telaio per alcune tipologie di materiali, U_t , possono essere dedotti dal Prospetto VII.

Nel caso di serramenti composti da due telai separati, doppio serramento (si veda Figura 1), la trasmittanza si calcola mediante la relazione che segue:

$$U_w = \left(\frac{1}{U_{w1}} - R_{si} + R_s - R_{se} + \frac{1}{U_{w2}} \right)^{-1} \quad (24)$$

dove:

- U_{w1} è la trasmittanza termica del componente interno calcolata secondo la (23) o fornita dal costruttore, [W/m^2K];
 U_{w2} è la trasmittanza termica del componente esterno calcolata secondo la (23) o fornita dal costruttore, [W/m^2K];

- R_{si} è la resistenza termica superficiale interna della finestra esterna quando applicata da sola (ai fini del calcolo si assume pari a $0,13 \text{ m}^2\text{K/W}$);
- R_s è la resistenza termica dell'intercapedine racchiusa tra le vetrate delle due finestre (Prospetto X), [$\text{m}^2\text{K/W}$];
- R_{se} è la resistenza termica superficiale esterna della finestra interna quando applicata da sola (ai fini del calcolo si assume pari a $0,04 \text{ m}^2\text{K/W}$).

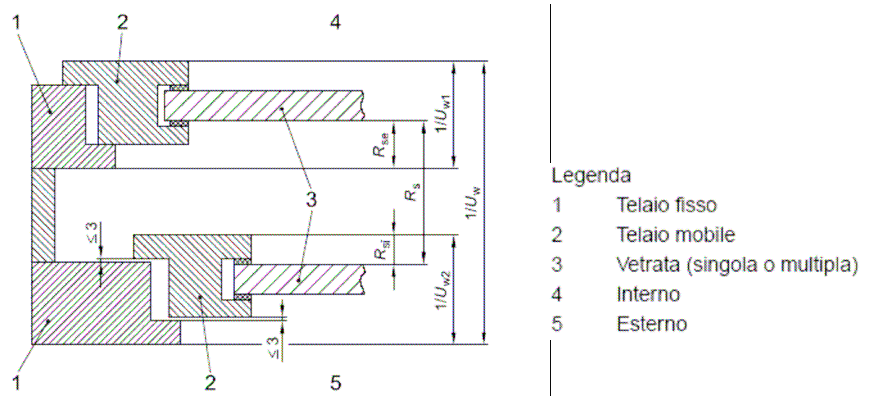


Figura 1 – Esempio di doppio serramento

(Fonte: UNI EN ISO 10077-1:2007)

| Spessore dell'intercapedine d'aria [mm] | Una sola superficie trattata con emissività normale di | | | | Entrambe le superfici non trattate - R_s |
|---|--|-------|-------|-------|--|
| | 0,1 | 0,2 | 0,4 | 0,8 | |
| 6 | 0,211 | 0,191 | 0,163 | 0,132 | 0,127 |
| 9 | 0,299 | 0,259 | 0,211 | 0,162 | 0,154 |
| 12 | 0,377 | 0,316 | 0,247 | 0,182 | 0,173 |
| 15 | 0,447 | 0,364 | 0,276 | 0,197 | 0,186 |
| 50 | 0,406 | 0,336 | 0,26 | 0,189 | 0,179 |

Prospetto X – Resistenza termica di intercapedini ($\text{m}^2\text{K/W}$)

(Fonte: UNI EN ISO 10077-1:2007)

E.6.3.8 Energia scambiata per ventilazione, aerazione e infiltrazione

Per ventilazione si intende il ricambio dell'aria negli ambienti o tramite l'impiego di ventilatori (ventilazione meccanica) o tramite la presenza di aperture nell'involucro edilizio, all'uopo predisposte e normalmente non occluse, che attivino ventilazione naturale principalmente per tiraggio termico; con aerazione si intende il ricambio d'aria negli ambienti per apertura e chiusura manuale delle finestre; con infiltrazione si intendono i ricambi d'aria non desiderati dovuti alla non perfetta impermeabilità dell'involucro e alla presenza di differenze di pressione tra esterno e interno dovute all'azione del vento e di differenze di temperatura.

L'energia termica di riferimento scambiata convenzionalmente per ventilazione naturale, aerazione e infiltrazione, Q_v , è data da:

$$Q_v = H_v \cdot \Delta\theta \cdot \Delta t \tag{25}$$

- dove:
- Q_v è la quantità totale di energia di riferimento trasferita per ventilazione naturale, aerazione e/o infiltrazione, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [kWh];
 - H_v è il coefficiente di scambio termico di riferimento per ventilazione naturale, aerazione e/o infiltrazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [W/K];
 - $\Delta\theta$ è la differenza tra la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, θ_i , e la temperatura media giornaliera esterna, θ_e , si veda § E.6.3.7, [°C];
 - Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

In presenza di ventilazione meccanica, cioè di un sistema impiantistico che impone i ricambi d'aria, in particolare con pre-riscaldamento o pre-raffrescamento e/o con recupero termico o entalpico, per considerare l'effetto della ventilazione meccanica sull'efficienza complessiva del sistema, occorre calcolare anche l'energia termica corretta scambiata per ventilazione meccanica, $Q_{v,adj}$:

$$Q_{V,adj} = H_{V,adj} \cdot \Delta\theta \cdot \Delta t \quad (26)$$

dove:

$Q_{V,adj}$ è la quantità totale di energia corretta trasferita per ventilazione, considerando anche la ventilazione meccanica, in particolare con pre-riscaldamento o pre-raffrescamento e/o recupero termico o entalpico, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante [kWh];

$H_{V,adj}$ è il coefficiente di scambio termico corretto per ventilazione meccanica, in particolare con pre-riscaldamento o pre-raffrescamento e/o recupero termico o entalpico tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [W/K];

$\Delta\theta$ è la differenza tra la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, θ_i , e la temperatura media giornaliera esterna, θ_e , si veda § E.6.3.7, [°C];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

E.6.3.8.1 Coefficiente di scambio termico di riferimento e di scambio termico corretto per ventilazione, aerazione e infiltrazione

Il coefficiente di scambio termico di riferimento per ventilazione, H_V , si determina mediante la seguente relazione:

$$H_V = \rho_a \cdot c_a \cdot \sum_k \dot{V}_{a,k} \quad (27)$$

dove:

H_V è il coefficiente di scambio termico di riferimento per ventilazione naturale, aerazione e/o infiltrazione, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [W/K];

$\rho_a \cdot c_a$ è la capacità termica volumica dell'aria, pari a 0,34 Wh/(m³K);

$\dot{V}_{a,k}$ è la portata d'aria media giornaliera k-esima dovuta a ventilazione naturale o aerazione e/o infiltrazione della zona, [m³/h];

k è il singolo e specifico ricambio d'aria dovuto o a ventilazione o ad aerazione o a infiltrazione.

Il coefficiente di scambio termico corretto per ventilazione, $H_{V,adj}$, si determina mediante la seguente relazione:

$$H_{V,adj} = \rho_a \cdot c_a \cdot \left(\sum_k \dot{V}_{a,k,adj} \cdot b_{v,k} \right) \quad (28)$$

dove:

$\rho_a \cdot c_a$ è la capacità termica volumica dell'aria, pari a 0,34 Wh/(m³K);

$H_{V,adj}$ è il coefficiente di scambio termico corretto per ventilazione, aerazione e/o infiltrazione, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante, [W/K];

$\dot{V}_{a,k,adj}$ è la portata d'aria media giornaliera k-esima dovuta a ventilazione naturale o aerazione e/o infiltrazione della zona o ventilazione meccanica, [m³/h];

$b_{v,k}$ è il fattore di correzione definito al § E.6.3.8.3;

k è il singolo e specifico ricambio d'aria dovuto o a ventilazione o ad aerazione o a infiltrazione o a ventilazione meccanica.

E.6.3.8.2 Portata di ventilazione media giornaliera

All'interno di un edificio, allo scopo di assicurare sufficienti condizioni sia igieniche sia di benessere termoigrometrico, è necessario garantire una portata minima di aria esterna, chiamata in questo contesto portata minima di ventilazione o aerazione, che serve a diluire e mantenere ad un livello accettabile la concentrazione degli inquinanti rilasciati nell'ambiente da persone e cose. Inevitabilmente questo rinnovo d'aria negli ambienti può determinare un incremento dell'energia scambiata con l'esterno, ma ciò è necessario per garantire la salubrità e la qualità dell'aria. Le portate adottate nel seguito risentono di tale necessità più che di quella connessa alla minimizzazione degli scambi termici per ventilazione.

Le portate d'aria medie giornaliere di ventilazione della zona vengono calcolate in modo semplificato e convenzionale come segue:

a) sola aerazione o ventilazione naturale, comprese le infiltrazioni

$$\sum_k \dot{V}_{a,k} = V \cdot n \quad (29)$$

dove:

- V è il volume netto della zona a temperatura controllata o climatizzata considerata, [m^3];
- n è il numero di ricambi d'aria medio giornaliero, determinato in funzione della destinazione d'uso e comprensivo delle infiltrazioni, [h^{-1}], che, per il calcolo ai fini del presente dispositivo, vale:
- per gli edifici o parti di edificio residenziali esistenti, $n = 0,5 h^{-1}$;
 - per gli edifici o parti di edificio residenziali nuovi, $n = 0,3 h^{-1}$;
 - per tutti gli altri edifici o parti di edificio si assume:

$$n = \frac{(\dot{v}_{\min} \cdot i_s \cdot A)}{V} \quad (30)$$

dove:

- n è il numero di ricambi d'aria medio giornaliero, determinato in funzione della destinazione d'uso e comprensivo delle infiltrazioni, [h^{-1}];
- \dot{v}_{\min} è la portata specifica d'aria esterna minima richiesta nel periodo di occupazione dei locali, (Prospetto XI), [m^3/h per persona];
- i_s è l'indice di affollamento (Prospetto XI), [persone/ m^2];
- A è la superficie utile di pavimento, [m^2];
- V è il volume netto della zona climatizzata o a temperatura controllata considerato, [m^3].

b) ventilazione meccanica comprensiva delle eventuali infiltrazioni, sia per sistemi a semplice flusso che a doppio flusso:

$$\dot{V}_{a,k,adj} = \dot{V}_{des} \quad (31)$$

con:

$$\dot{V}_{des} \geq (\dot{v}_{\min} \cdot i_s \cdot A) \quad (32)$$

dove:

- \dot{V}_{des} è la portata d'aria di progetto, che non può essere inferiore rispetto ai valori calcolati secondo la (32) in funzione dei valori minimi riportati nel Prospetto XI, [m^3/h].

| Categoria di edificio | Destinazione d'uso | i_s | \dot{v}_{\min} |
|-----------------------|---|-------|------------------|
| E.1 (1); E.1 (2) | Edifici residenziali | 0,04 | 39,6 |
| E.1 (3) | Edifici adibiti ad albergo, pensioni ed attività similari | 0,05 | 39,6 |
| E.2 | Edifici adibiti ad uffici ed assimilabili | 0,12 | 39,6 |
| E.3 | Edifici adibiti ad ospedali, cliniche o case di cura ed assimilabili | 0,08 | 39,6 |
| E.4 | Edifici adibiti ad attività ricreative, associative e di culto | 1,00 | 28,8 |
| E.5 | Edifici adibiti ad attività commerciali ed assimilabili | 0,25 | 36,0 |
| E.6 | Edifici adibiti ad attività sportive | 0,70 | 36,0 |
| E.7 | Edifici adibiti ad attività scolastiche di tutti i livelli e assimilabili | 0,50 | 21,6 |
| E.8 | Edifici adibiti ad attività industriali ed artigianali ed assimilabili | 0,25 | 36,0 |

Prospetto XI - Valori di i_s , \dot{v}_{\min} , in funzione della categoria di edificio
(Fonte: UNI 10339:1995)

E.6.3.8.3 Fattore di correzione $b_{v,k}$

Il fattore di correzione per la differenza di temperatura effettivamente presente nel k-esimo flusso d'aria, $b_{v,k}$, viene calcolato nel seguente modo:

a) ventilazione naturale, aerazione e infiltrazioni

$$b_{v,k} = 1$$

b) ventilazione meccanica a semplice flusso

$b_{v,k} = 1$ per ventilatore in estrazione o ventilatore premente senza pre-riscaldamento o pre-raffreddamento;

$$b_{v,k} = \frac{\theta_i - \theta_{im}}{\theta_i - \theta_e}$$

per ventilatore premente con pre-riscaldamento o pre-raffreddamento;

dove:

θ_{im} è il valore di progetto della temperatura di immissione dell'aria nella zona dopo il pre-riscaldamento o pre-raffreddamento, [°C];

θ_i è la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, (si veda § E.3), [°C];

θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna (si veda § E.6.3.7.1), [°C].

c) ventilazione meccanica a doppio flusso

$b_{v,k} = 1$ per sistemi senza pre-riscaldamento o pre-raffreddamento e senza recupero termico o entalpico;

$b_{v,m} = \frac{\theta_i - \theta_{im}}{\theta_i - \theta_e}$ per sistemi con pre-riscaldamento o pre-raffreddamento e senza recupero termico o entalpico;

$b_{v,m} = 1 - f_R \cdot \eta_{R,eff}$ per sistemi con recupero termico o entalpico e senza pre-riscaldamento o pre-raffreddamento;

dove:

$\eta_{R,eff}$ è l'efficienza effettiva del recuperatore di calore calcolata secondo quanto descritto al § E.9.5.3;

f_R è la percentuale di portata d'aria esterna che passa attraverso il recuperatore di calore.

L'eventuale presenza di pre-riscaldamento o pre-raffreddamento con a monte un recuperatore viene equiparata, per lo scopo del presente paragrafo, al caso senza recuperatore, rinviando la determinazione del risparmio indotto dal suo impiego al sottosistema di ventilazione.

E.6.3.9 Apporti di calore dovuti ad apparecchiature elettriche e persone

Qualunque calore generato all'interno della zona climatizzata o a temperatura controllata contribuisce ad accrescere gli apporti di calore interni, Q_I .

Tra le principali sorgenti di calore interne vi sono:

- gli apporti dovuti al metabolismo degli occupanti;
- il calore sprigionato dalle apparecchiature elettriche e di illuminazione.

In edifici a destinazione d'uso residenziale, gli apporti di calore dovuti alla presenza di queste sorgenti sono ricavati, in maniera convenzionale, mediante la seguente relazione:

$$Q_I = \dot{Q}_a \cdot \Delta t \quad (33)$$

dove:

Q_I è l'apporto di calore dovuto ad apparecchiature elettriche e persone, [kWh];

\dot{Q}_a è il valore medio globale degli apporti interni, (Prospetto XII), [W];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

| Categoria di edificio | Destinazione d'uso | Apporti medi globali \dot{Q}_a [W] |
|-----------------------|---|---|
| E.1 (1); E.1 (2) | Edifici residenziali con $A \leq 170 \text{ m}^2$ | $5,294 \cdot A - 0,01557 \cdot A^2$ |
| E.1 (1); E.1 (2) | Edifici residenziali con $A > 170 \text{ m}^2$ | 450 |

Prospetto XII - Valori globali degli apporti interni, \dot{Q}_a

(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

Per tutte le altre destinazioni d'uso, l'entità degli apporti di calore interni è ricavata come:

$$Q_I = \dot{q}_a \cdot A \cdot \Delta t \quad (34)$$

dove:

Q_I è l'apporto di calore gratuito dovuto ad apparecchiature elettriche e persone, [kWh];

A è la superficie utile di pavimento, [m^2];

\dot{q}_a è il valore medio globale degli apporti interni per unità di superficie utile, (Prospetto XIII), [W/m^2];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

| Categoria di edificio | Destinazione d'uso | Apporti medi globali per unità di superficie \dot{q}_a [W/m ²] |
|-----------------------|---|--|
| E.1 (3) | Edifici adibiti ad albergo, pensioni ed attività similari | 6 |
| E.2 | Edifici adibiti ad uffici ed assimilabili | 6 |
| E.3 | Edifici adibiti ad ospedali, cliniche o case di cura ed assimilabili | 8 |
| E.4 (1) | Cinema e teatri, sale di riunione per congressi | 8 |
| E.4 (2) | Luoghi di culto, mostre, musei e biblioteche | 8 |
| E.4 (3) | Bar, ristoranti, sale da ballo | 10 |
| E.5 | Edifici adibiti ad attività commerciali ed assimilabili | 8 |
| E.6 (1) | Piscine, saune ed assimilabili | 10 |
| E.6 (2) | Palestre ed assimilabili | 5 |
| E.6 (3) | Servizi di supporto alle attività sportive | 4 |
| E.7 | Edifici adibiti ad attività scolastiche di tutti i livelli e assimilabili | 4 |
| E.8 | Edifici adibiti ad attività industriali ed artigianali ed assimilabili | 6 |

Prospetto XIII - Valori globali degli apporti interni, \dot{q}_a
(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

E.6.3.10 Apporti solari attraverso le strutture trasparenti esterne

L'energia dovuta agli apporti solari sulle superfici trasparenti rivolte verso l'ambiente esterno, Q_{SI} , viene calcolata prendendo in considerazione l'effetto di schermature mobili permanenti, cioè integrate nell'involucro edilizio e non liberamente montabili e smontabili dall'utente, come:

$$Q_{SI} = N \cdot \sum_j \left[\bar{H}_{s,j} \cdot \left(\sum_i A_{L,i} \cdot (1 - F_{F,i}) \cdot F_{S,i,j} \cdot F_{(sh+g),i,j} \cdot g_{\perp,i} \right) \right] \tag{35}$$

- dove:
- Q_{SI} è l'apporto di calore dovuto alla radiazione solare attraverso le superfici trasparenti rivolte verso l'ambiente esterno, [kWh];
- N è il numero dei giorni del mese considerato;
- $\bar{H}_{s,j}$ è l'irradiazione globale giornaliera media mensile incidente sulla superficie trasparente con esposizione, j, (Prospetto XIV), [kWh/m²];
- $A_{L,i}$ è la superficie lorda del serramento vetrato, i, (assunta pari a quella dell'apertura realizzata sulla parete), [m²];
- $1 - F_{F,i}$ è il coefficiente di riduzione dovuto al telaio per il serramento i, pari al rapporto tra l'area trasparente e l'area totale dell'unità vetrata, si assume un valore convenzionale pari a 0,80;
- $F_{S,i,j}$ è il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura per la superficie i, con esposizione j, da calcolare con l'equazione (36);
- $F_{(sh+g),i,j}$ è il fattore di riduzione degli apporti solari relativo all'utilizzo di schermature mobili o fisse complanari al serramento i, con esposizione j, definito dalla (37), ovvero di correzione per angolo di incidenza medio giornaliero diverso da 0° (incidenza normale), giacchè tiene esplicitamente conto della riduzione dovuta all'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata, sia per il serramento con schermature che per il serramento senza schermature;
- $g_{\perp,i}$ è la trasmittanza dell'energia solare totale della superficie trasparente del serramento, i, (alcuni valori indicativi del coefficiente di trasmissione solare, g_{\perp} , di alcuni tipi di vetro sono riportati nel Prospetto XV: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore).

| MESE | BG | | | | | | BS | | | | | | CO | | | | | | CR | | | | | |
|------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| | N | NE | E | SE | S | H | N | NE | E | SE | S | H | N | NE | E | SE | S | H | N | NE | E | SE | S | H |
| G | 0,4 | 0,5 | 0,9 | 1,6 | 2,0 | 1,2 | 0,5 | 0,5 | 1,0 | 1,8 | 2,3 | 1,3 | 0,5 | 0,5 | 1,0 | 1,8 | 2,3 | 1,3 | 0,4 | 0,5 | 0,9 | 1,4 | 1,8 | 1,1 |
| F | 0,7 | 0,8 | 1,5 | 2,2 | 2,6 | 1,9 | 0,7 | 0,9 | 2,0 | 2,6 | 3,1 | 2,2 | 0,7 | 0,8 | 1,4 | 2,1 | 2,5 | 1,9 | 0,7 | 0,8 | 1,4 | 2,1 | 2,4 | 1,9 |
| M | 1,0 | 1,4 | 2,3 | 2,9 | 3,1 | 3,1 | 1,0 | 1,5 | 2,6 | 3,2 | 3,4 | 3,4 | 1,0 | 1,4 | 2,3 | 2,8 | 3,0 | 3,1 | 1,0 | 1,4 | 2,3 | 2,9 | 3,1 | 3,2 |
| A | 1,5 | 2,2 | 3,0 | 3,2 | 2,9 | 4,3 | 1,5 | 2,2 | 3,1 | 3,3 | 2,9 | 4,5 | 1,5 | 2,2 | 3,0 | 3,2 | 2,9 | 4,3 | 1,5 | 2,3 | 3,2 | 3,4 | 3,1 | 4,7 |
| M | 2,1 | 2,8 | 3,5 | 3,3 | 2,7 | 5,3 | 2,2 | 3,0 | 3,8 | 3,5 | 2,8 | 5,7 | 2,0 | 2,7 | 3,3 | 3,1 | 2,6 | 5,0 | 2,2 | 3,0 | 3,8 | 3,5 | 2,8 | 5,7 |
| G | 2,5 | 3,2 | 3,7 | 3,3 | 2,6 | 5,7 | 2,6 | 3,4 | 4,1 | 3,5 | 2,8 | 6,3 | 2,5 | 3,1 | 3,7 | 3,2 | 2,6 | 5,7 | 2,7 | 3,6 | 4,3 | 3,7 | 2,8 | 6,6 |
| L | 2,5 | 3,4 | 4,1 | 3,6 | 2,9 | 6,2 | 2,6 | 3,6 | 4,5 | 3,9 | 3,1 | 6,8 | 2,4 | 3,3 | 4,0 | 3,6 | 2,9 | 6,1 | 2,6 | 3,7 | 4,6 | 4,0 | 3,1 | 6,9 |
| A | 1,8 | 2,7 | 3,6 | 3,6 | 3,1 | 5,2 | 1,8 | 2,8 | 3,9 | 3,9 | 3,3 | 5,6 | 1,7 | 2,6 | 3,4 | 3,4 | 2,9 | 5,0 | 1,8 | 2,8 | 3,8 | 3,8 | 3,3 | 5,6 |
| S | 1,2 | 1,8 | 2,8 | 3,3 | 3,3 | 3,9 | 1,2 | 1,9 | 3,0 | 3,5 | 3,5 | 4,1 | 1,1 | 1,7 | 2,6 | 3,1 | 3,0 | 3,6 | 1,2 | 1,8 | 2,9 | 3,4 | 3,3 | 4,0 |
| O | 0,8 | 1,1 | 1,9 | 2,8 | 3,2 | 2,5 | 0,8 | 1,1 | 2,0 | 2,8 | 3,3 | 2,6 | 0,8 | 1,1 | 1,9 | 2,7 | 3,2 | 2,5 | 0,8 | 1,0 | 1,8 | 2,4 | 2,8 | 2,3 |
| N | 0,5 | 0,6 | 1,0 | 1,7 | 2,1 | 1,3 | 0,5 | 0,6 | 1,2 | 2,0 | 2,5 | 1,5 | 0,5 | 0,6 | 1,1 | 1,8 | 2,2 | 1,4 | 0,5 | 0,5 | 0,9 | 1,5 | 1,9 | 1,3 |
| D | 0,4 | 0,4 | 0,9 | 1,6 | 2,0 | 1,1 | 0,4 | 0,4 | 1,0 | 1,8 | 2,3 | 1,2 | 0,4 | 0,4 | 0,9 | 1,6 | 2,1 | 1,1 | 0,4 | 0,4 | 0,7 | 1,2 | 1,5 | 0,9 |

| MESE | LC | | | | | | LO | | | | | | MI | | | | | | MB | | | | | |
|------|-----|-------|-----|-------|-----|-----|-----|-------|-----|-------|-----|-----|-----|-------|-----|-------|-----|-----|-----|-------|-----|-------|-----|-----|
| | N | NE NO | E O | SE SO | S | H | N | NE NO | E O | SE SO | S | H | N | NE NO | E O | SE SO | S | H | N | NE NO | E O | SE SO | S | H |
| G | 0,5 | 0,4 | 1,1 | 1,9 | 2,4 | 0,5 | 0,4 | 0,4 | 0,8 | 1,3 | 1,6 | 1,0 | 0,4 | 0,4 | 0,8 | 1,3 | 1,7 | 1,1 | 0,4 | 0,4 | 0,8 | 1,3 | 1,7 | 1,1 |
| F | 0,7 | 0,8 | 1,5 | 2,2 | 2,7 | 0,7 | 0,7 | 0,8 | 1,4 | 2,0 | 2,3 | 1,8 | 0,7 | 0,8 | 1,4 | 2,0 | 2,4 | 1,9 | 0,7 | 0,8 | 1,4 | 2,0 | 2,4 | 1,9 |
| M | 1,0 | 1,4 | 2,3 | 2,9 | 3,1 | 1,0 | 1,0 | 1,4 | 2,3 | 2,8 | 3,0 | 3,1 | 1,0 | 1,5 | 2,4 | 2,9 | 3,1 | 3,2 | 1,0 | 1,5 | 2,4 | 2,9 | 3,1 | 3,2 |
| A | 1,5 | 2,2 | 3,0 | 3,2 | 2,9 | 1,5 | 1,5 | 2,3 | 3,1 | 3,3 | 3,0 | 4,6 | 1,5 | 2,3 | 3,2 | 3,4 | 3,0 | 4,6 | 1,5 | 2,3 | 3,2 | 3,4 | 3,0 | 4,6 |
| M | 2,1 | 2,8 | 3,4 | 3,1 | 2,6 | 2,1 | 2,2 | 3,0 | 3,7 | 3,4 | 2,8 | 5,6 | 2,2 | 3,0 | 3,7 | 3,4 | 2,8 | 5,6 | 2,2 | 3,0 | 3,7 | 3,4 | 2,8 | 5,6 |
| G | 2,5 | 3,2 | 3,7 | 3,3 | 2,6 | 2,5 | 2,7 | 3,5 | 4,1 | 3,6 | 2,8 | 6,4 | 2,6 | 3,4 | 4,0 | 3,5 | 2,7 | 6,2 | 2,6 | 3,4 | 4,0 | 3,5 | 2,7 | 6,2 |
| L | 2,4 | 3,3 | 4,0 | 3,6 | 2,9 | 2,4 | 2,6 | 3,6 | 4,5 | 3,9 | 3,0 | 6,8 | 2,6 | 3,6 | 4,4 | 3,9 | 3,0 | 6,7 | 2,6 | 3,6 | 4,4 | 3,9 | 3,0 | 6,7 |
| A | 1,8 | 2,6 | 3,4 | 3,5 | 3,0 | 1,8 | 1,8 | 2,8 | 3,7 | 3,8 | 3,2 | 5,4 | 1,8 | 2,7 | 3,7 | 3,7 | 3,1 | 5,4 | 1,8 | 2,7 | 3,7 | 3,7 | 3,1 | 5,4 |
| S | 1,1 | 1,8 | 2,7 | 3,1 | 3,1 | 1,1 | 1,2 | 1,8 | 2,8 | 3,2 | 3,2 | 3,8 | 1,2 | 1,8 | 2,8 | 3,3 | 3,3 | 3,9 | 1,2 | 1,8 | 2,8 | 3,3 | 3,3 | 3,9 |
| O | 0,8 | 1,1 | 1,9 | 2,8 | 3,3 | 0,8 | 0,8 | 1,0 | 1,7 | 2,4 | 2,7 | 2,3 | 0,8 | 1,0 | 1,8 | 2,5 | 2,9 | 2,3 | 0,8 | 1,0 | 1,8 | 2,5 | 2,9 | 2,3 |
| N | 0,5 | 0,6 | 1,1 | 1,9 | 2,4 | 0,5 | 0,5 | 0,5 | 0,9 | 1,4 | 1,8 | 1,2 | 0,5 | 0,5 | 0,9 | 1,5 | 1,9 | 1,2 | 0,5 | 0,5 | 0,9 | 1,5 | 1,9 | 1,2 |
| D | 0,4 | 0,4 | 0,9 | 1,7 | 2,2 | 0,4 | 0,4 | 0,4 | 0,7 | 1,1 | 1,4 | 0,9 | 0,4 | 0,4 | 0,7 | 1,2 | 1,5 | 0,9 | 0,4 | 0,4 | 0,7 | 1,2 | 1,5 | 0,9 |

| MESE | MN | | | | | | PV | | | | | | SO | | | | | | VA | | | | | |
|------|-----|-------|-----|-------|-----|-----|-----|-------|-----|-------|-----|-----|-----|-------|-----|-------|-----|-----|-----|-------|-----|-------|-----|-----|
| | N | NE NO | E O | SE SO | S | H | N | NE NO | E O | SE SO | S | H | N | NE NO | E O | SE SO | S | H | N | NE NO | E O | SE SO | S | H |
| G | 0,4 | 0,4 | 0,8 | 1,3 | 1,6 | 1,1 | 0,4 | 0,4 | 0,8 | 1,3 | 1,6 | 1,0 | 0,5 | 0,5 | 1,3 | 2,5 | 3,2 | 1,5 | 0,5 | 0,5 | 1,1 | 2,0 | 2,6 | 1,4 |
| F | 0,7 | 0,8 | 1,4 | 1,9 | 2,3 | 1,8 | 0,7 | 0,8 | 1,4 | 1,9 | 2,3 | 1,8 | 0,7 | 0,9 | 2,0 | 3,2 | 3,9 | 2,5 | 0,7 | 0,8 | 1,6 | 2,4 | 2,8 | 2,0 |
| M | 1,0 | 1,4 | 2,2 | 2,8 | 2,9 | 3,1 | 1,0 | 1,4 | 2,2 | 2,8 | 2,9 | 3,1 | 1,0 | 1,7 | 3,0 | 3,9 | 4,2 | 3,9 | 1,0 | 1,4 | 2,3 | 2,9 | 3,1 | 3,2 |
| A | 1,5 | 2,3 | 3,1 | 3,3 | 2,9 | 4,5 | 1,5 | 2,3 | 3,1 | 3,3 | 3,0 | 4,5 | 1,5 | 2,4 | 3,5 | 3,7 | 3,3 | 4,9 | 1,5 | 2,1 | 2,9 | 3,1 | 2,8 | 4,3 |
| M | 2,1 | 3,0 | 3,7 | 3,4 | 2,8 | 5,6 | 2,1 | 3,0 | 3,7 | 3,4 | 2,8 | 5,6 | 2,2 | 3,1 | 4,0 | 3,7 | 3,0 | 5,9 | 2,1 | 2,8 | 3,5 | 3,3 | 2,7 | 5,3 |
| G | 2,7 | 3,6 | 4,3 | 3,7 | 2,8 | 6,5 | 2,7 | 3,6 | 4,3 | 3,7 | 2,8 | 6,6 | 2,6 | 3,4 | 4,1 | 3,6 | 2,8 | 6,3 | 2,5 | 3,1 | 3,7 | 3,2 | 2,6 | 5,7 |
| L | 2,6 | 3,7 | 4,5 | 4,0 | 3,1 | 6,9 | 2,6 | 3,7 | 4,5 | 4,0 | 3,1 | 6,9 | 2,5 | 3,4 | 4,1 | 3,7 | 2,9 | 6,2 | 2,4 | 3,3 | 4,0 | 3,6 | 2,8 | 6,1 |
| A | 1,8 | 2,8 | 3,8 | 3,8 | 3,2 | 5,5 | 1,8 | 2,8 | 3,8 | 3,8 | 3,2 | 5,5 | 1,8 | 2,8 | 3,9 | 3,9 | 3,3 | 5,6 | 1,8 | 2,6 | 3,4 | 3,4 | 3,0 | 5,1 |
| S | 1,2 | 1,8 | 2,7 | 3,2 | 3,2 | 3,8 | 1,2 | 1,8 | 2,7 | 3,2 | 3,2 | 3,8 | 1,2 | 2,0 | 3,3 | 3,9 | 3,9 | 4,4 | 1,1 | 1,8 | 2,8 | 3,3 | 3,2 | 3,8 |
| O | 0,8 | 1,0 | 1,7 | 2,3 | 2,6 | 2,3 | 0,8 | 1,0 | 1,7 | 2,3 | 2,6 | 2,2 | 0,8 | 1,1 | 2,2 | 3,3 | 3,8 | 2,8 | 0,8 | 1,1 | 1,9 | 2,7 | 3,2 | 2,5 |
| N | 0,5 | 0,5 | 0,9 | 1,4 | 1,8 | 1,2 | 0,5 | 0,5 | 0,9 | 1,4 | 1,7 | 1,2 | 0,5 | 0,6 | 1,6 | 2,9 | 3,8 | 1,9 | 0,5 | 0,6 | 1,3 | 2,2 | 2,8 | 1,6 |
| D | 0,4 | 0,4 | 0,7 | 1,2 | 1,5 | 0,9 | 0,4 | 0,4 | 0,7 | 1,1 | 1,4 | 0,9 | 0,4 | 0,4 | 1,1 | 2,2 | 2,9 | 1,3 | 0,4 | 0,4 | 1,1 | 2,1 | 2,7 | 1,3 |

Prospetto XIV – Irradiazione globale giornaliera media mensile incidente nelle province lombarde, [kWh/m²]

| Tipo di vetro | g _l | U _g [W/m ² K] |
|---|----------------|-------------------------------------|
| Vetro singolo | 0,85 | 5,9 |
| Vetro singolo selettivo | 0,66 | 3,2 |
| Doppio vetro normale | 0,75 | 3,3 |
| Doppio vetro con rivestimento selettivo | 0,63 | 2,0 |
| Triplo vetro normale | 0,70 | 1,8 |
| Triplo vetro con rivestimento selettivo | 0,54 | 1,4 |
| Doppia finestra | 0,75 | - |

Prospetto XV - Valori della trasmittanza per energia solare totale, g_l, e di trasmittanza termica, U_g, per alcune tipologie di vetri (Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

Il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura deve essere calcolato mediante l'equazione (36):

$$F_{S,i,j} = F_{h,i,j} \cdot \min(F_{o,i,j}; F_{f,i,j}) \tag{36}$$

dove:

- F_{S,i,j} è il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura per il serramento i, con esposizione j;
- F_{h,i,j} è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad ostruzioni esterne per il serramento i, con esposizione j, (Prospetto XVI);
- F_{o,i,j} è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad aggetti orizzontali per il serramento i, con esposizione j, (Prospetto XVII);
- F_{f,i,j} è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad aggetti verticali per il serramento i, con esposizione j, (Prospetto XVIII).

| | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 30° | 0,88 | 0,92 | 0,84 | 0,88 | 0,90 | 0,87 | 0,88 | 0,86 | 0,89 | 0,89 | 0,78 | 0,89 | 0,92 | 0,70 | 0,89 | 0,92 | 0,66 | 0,89 |
| 45° | 0,85 | 0,88 | 0,78 | 0,84 | 0,85 | 0,83 | 0,83 | 0,79 | 0,84 | 0,84 | 0,68 | 0,85 | 0,87 | 0,56 | 0,85 | 0,87 | 0,50 | 0,85 |
| 60° | 0,82 | 0,85 | 0,74 | 0,81 | 0,81 | 0,78 | 0,79 | 0,72 | 0,79 | 0,78 | 0,56 | 0,80 | 0,80 | 0,42 | 0,80 | 0,80 | 0,34 | 0,80 |

Prospetto XVIII – Fattore di riduzione parziale dovuto ad aggetti verticali, F_r
 (Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

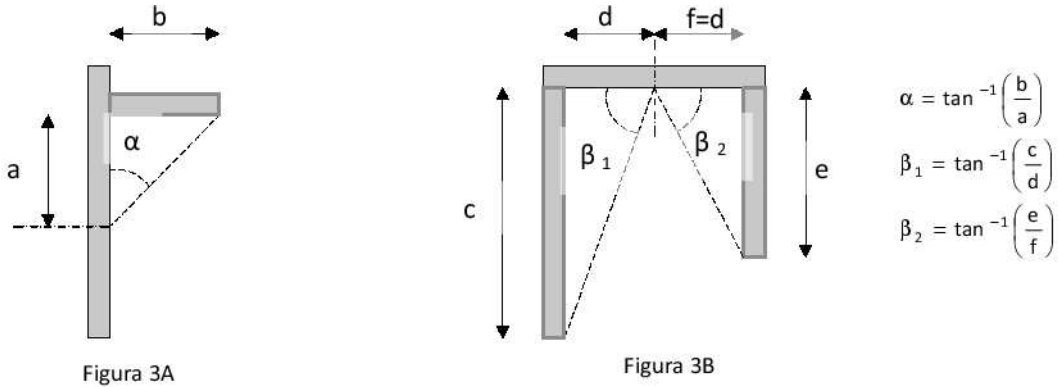


Figura 3 – Pareti opache con aggetti orizzontali e verticali (A: sezione verticale; B: sezione orizzontale)

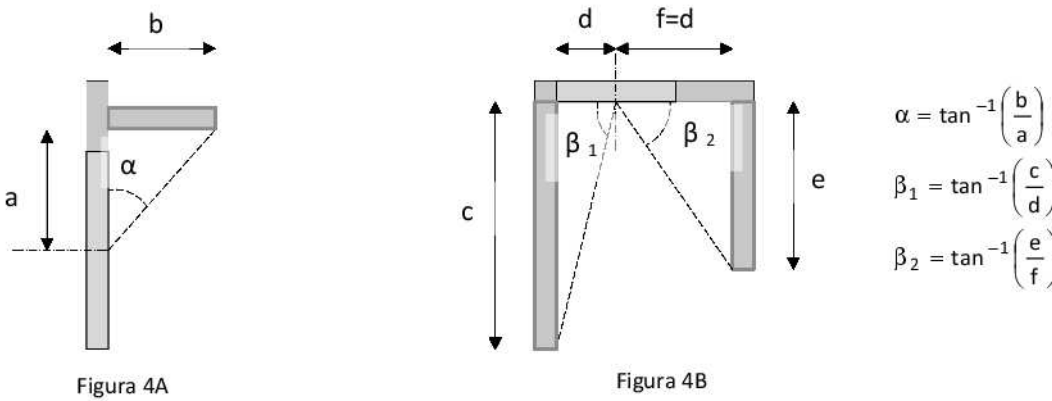


Figura 4 – Superfici trasparenti con aggetti orizzontali e verticali (A: sezione verticale; B: sezione orizzontale)

NOTA: per condizioni al contorno diverse da quelle riportate nel Prospetto XVI, Prospetto XVII, Prospetto XVIII si procede per interpolazione lineare.

Il fattore di riduzione degli apporti solari relativo all'utilizzo di schermature mobili e fisse complanari al serramento, comprensivo della riduzione dovuta all'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata, deve essere calcolato mediante le seguenti equazioni:

$$F_{(sh+gl),i,j} = f_{shd,j} \cdot F_{sh,i,j} + (1 - f_{shd,j}) \cdot F_{gl,i} \tag{37}$$

$$F_{sh,i,j} = \frac{g_{(sh+gl),b,i} \cdot f_{b,j} + g_{(sh+gl),d,i} \cdot (1 - f_{b,j})}{g_{\perp,i}} \tag{38}$$

- dove:
- $F_{(sh+gl),i,j}$ è il fattore di riduzione degli apporti solari relativo all'utilizzo di schermature mobili o fisse complanari al serramento i, con esposizione j, ovvero di correzione per angolo di incidenza medio giornaliero diverso da 0° (incidenza normale), giacchè tiene esplicitamente conto della riduzione dovuta all'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata, sia per il serramento con schermature che per il serramento senza schermature;
 - $f_{shd,j}$ è la frazione di tempo in cui la schermatura solare è utilizzata, pesata sull'irradianza solare incidente, ed in funzione della sua esposizione j; i valori di riferimento sono riportati nel Prospetto XIX, ed è assunta nulla nel calcolo del fabbisogno energetico invernale;

- $F_{sh,i,j}$ è il fattore di riduzione degli apporti solari dovuto all'effetto di schermature mobili permanenti, cioè integrate nell'involucro edilizio e non liberamente montabili e smontabili dall'utente, calcolato secondo l'equazione (38), comprensivo della riduzione dovuta all'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata;
- $F_{gl,i}$ è il fattore di correzione che tiene conto della dipendenza angolare delle proprietà ottiche della superficie trasparente i , quando non è schermata, ed è desumibile per diverse tipologie di vetrate dal Prospetto XX;
- $g_{(sh+gl),b,i}$ è la trasmittanza di energia solare diretta totale dell' i -esimo serramento in presenza di sistemi schermanti. Il cui calcolo viene effettuato in accordo a quanto indicato al § E.6.3.10.1;
- $f_{b,j}$ è il fattore di peso dell'irradiazione diretta rispetto all'irradiazione totale sulla superficie con esposizione j , valori di riferimento convenzionali da impiegare per la Regione Lombardia sono riportati nel Prospetto XXI;
- $g_{(sh+gl),d,i}$ è la trasmittanza di energia solare diffusa totale dell' i -esimo serramento in presenza di sistemi schermanti. Il calcolo viene effettuato in accordo a quanto indicato al § E.6.3.10.1;
- $g_{\perp,i}$ è la trasmittanza dell'energia solare totale della superficie trasparente del serramento, i , (alcuni valori indicativi del coefficiente di trasmissione solare, g_{\perp} , di alcuni tipi di vetri sono riportati nel Prospetto XV: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore).

Le schermature che vengono prese in considerazione sono solo quelle disposte verticalmente e parallele al piano contenente le superfici trasparenti dell'involucro (finestre, facciate continue trasparenti, ecc.).

| Mese | Nord | Est | Sud | Ovest |
|-----------|------|------|------|-------|
| Gennaio | 0,00 | 0,52 | 0,81 | 0,39 |
| Febbraio | 0,00 | 0,48 | 0,82 | 0,55 |
| Marzo | 0,00 | 0,66 | 0,81 | 0,63 |
| Aprile | 0,00 | 0,71 | 0,74 | 0,62 |
| Maggio | 0,00 | 0,71 | 0,62 | 0,64 |
| Giugno | 0,00 | 0,75 | 0,56 | 0,68 |
| Luglio | 0,00 | 0,74 | 0,62 | 0,73 |
| Agosto | 0,00 | 0,75 | 0,76 | 0,72 |
| Settembre | 0,00 | 0,73 | 0,82 | 0,67 |
| Ottobre | 0,00 | 0,72 | 0,86 | 0,60 |
| Novembre | 0,00 | 0,62 | 0,84 | 0,30 |
| Dicembre | 0,00 | 0,50 | 0,86 | 0,42 |

Prospetto XIX – Fattore di riduzione f_{shd} per le schermature mobili, nel caso di orientamenti non considerati si procede per interpolazione lineare
(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

| F_{gl} (trasmittanza termica, fattore solare) | $g_{\perp} < 0,5$ | $0,5 \leq g_{\perp} < 0,7$ | $0,7 \leq g_{\perp} < 0,9$ | $g_{\perp} \geq 0,9$ |
|--|-------------------|----------------------------|----------------------------|----------------------|
| $U_g \geq 2,5 \text{ W/(m}^2\text{K)}$ | 0,85 | 0,85 | 0,90 | 0,95 |
| $1 \text{ W/(m}^2\text{K)} \leq U_g < 2,5 \text{ W/(m}^2\text{K)}$ | 0,80 | 0,85 | 0,90 | 0,90 |
| $U_g < 1 \text{ W/(m}^2\text{K)}$ | 0,80 | 0,85 | 0,85 | 0,90 |

Prospetto XX – Valori dei coefficienti correttivi F_{gl} per diverse tipologie di vetrate (derivanti da una correlazione empirica per le diverse tipologie di vetri e rivestimenti assumendo la distribuzione della radiazione diffusa)
(Fonte: A. Roos et al. 2000)

| f_b (mese, esposizione) | Sud | Est/Ovest | Nord | Orizzontale |
|---------------------------|------|-----------|------|-------------|
| Gennaio | 0,75 | 0,50 | 0 | 0,40 |
| Febbraio | 0,70 | 0,50 | 0 | 0,50 |
| Marzo | 0,65 | 0,55 | 0 | 0,55 |
| Aprile | 0,55 | 0,55 | 0,10 | 0,60 |
| Maggio | 0,40 | 0,55 | 0,25 | 0,60 |
| Giugno | 0,35 | 0,55 | 0,30 | 0,65 |
| Luglio | 0,45 | 0,60 | 0,35 | 0,70 |
| Agosto | 0,50 | 0,60 | 0,15 | 0,65 |
| Settembre | 0,65 | 0,60 | 0 | 0,60 |
| Ottobre | 0,75 | 0,55 | 0 | 0,55 |
| Novembre | 0,75 | 0,50 | 0 | 0,45 |
| Dicembre | 0,75 | 0,50 | 0 | 0,40 |

Prospetto XXI – Fattori di peso f_b della radiazione solare diretta sulla totale (ricavati per la Regione Lombardia con approssimazione conservativa per il fabbisogno estivo), nel caso di orientamenti non considerati si procede per interpolazione lineare.

E.6.3.10.1 Calcolo della trasmittanza di energia solare totale, diretta e diffusa, in presenza di sistemi schermanti

La valutazione della trasmittanza di energia solare totale di un componente di involucro trasparente dotato di sistema schermante viene effettuata in accordo alla norma UNI EN 13363-1:2008, per quanto riguarda la componente diretta, $g_{(sh+gl),b}$. Per il calcolo della componente diffusa, $g_{(sh+gl),d}$, si procede in modo analogo alla diretta modificando opportunamente i fattori di trasmissione e riflessione della schermatura. Le tipologie trattate da tale norma e di seguito riportate sono limitate al caso di elementi schermanti disposti sul piano parallelo a quello del sistema trasparente e del seguente tipo:

- tende avvolgibili;
- tende veneziane;
- persiane;
- frangisole a lamelle orizzontali o verticali.

Per il calcolo della prestazione di tali sistemi, ad esclusione del primo (tende avvolgibili), la trasmittanza di energia solare totale (comprendente oltre all'energia della radiazione solare entrante attraverso il sistema trasparente anche l'energia solare assorbita dal sistema e trasferita termicamente all'interno) va distinta facendo riferimento alle componenti diretta, $g_{(sh+gl),b}$, e diffusa, $g_{(sh+gl),d}$, essendo le prestazioni dei sistemi a lamelle significativamente differenti per le due tipologie di radiazione incidente. Di contro per le tende avvolgibili, tale differenza è trascurabile e quindi, in tal caso, i parametri fisici che definiscono le due diverse trasmittanze sono assunti coincidenti. In ogni caso, per entrambe le tipologie, i valori della trasmittanza tengono implicitamente conto della dipendenza angolare giornaliera della radiazione diretta incidente, anche se risultano riferite alla trasmittanza di energia solare totale normale del sistema vetrato da queste schermato, g_{\perp} .

Per alcune tipologie di sistema trasparente non direttamente contemplate nella citata norma, viene riportata di seguito un'estensione dell'applicazione della UNI EN 13363-1:2008 che associa ad ognuna di esse la tipologia prevista con prestazioni estive più simili, ma potenzialmente meno favorevoli (valutazione conservativa), qui definita come "sistema equivalente". Per queste e altre configurazioni con schermature integrate ed intercapedini ventilate non incluse in questa procedura è pertanto suggerito il ricorso ad una valutazione delle prestazioni energetiche attraverso l'uso di opportuni codici di simulazione dinamica che impieghino il metodo di calcolo dettagliato descritto nella norma UNI EN 13363-2:2006 o analoghi modelli sviluppati e validati da Università o Enti di Ricerca.

- a) Schermature solari poste all'esterno dell'elemento di involucro trasparente, con intercapedine tra schermo e superficie chiusa e ventilata (approccio conservativo)

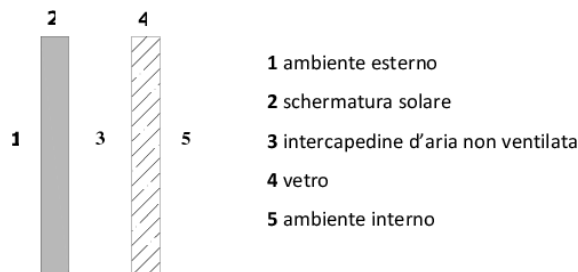


Figura 5 – Schematizzazione di una schermatura solare esterna

Le trasmittanze di energia solare totale diretta e diffusa della finestra in presenza di sistema schermante esterno, se non fornita dal produttore, sono calcolate con le seguenti formule:

$$g_{(sh+gl),b} = \tau_{e,b} \cdot g_{\perp} + \alpha_{e,b} \cdot \frac{G}{G_2} + \tau_{e,b} \cdot (1 - g_{\perp}) \cdot \frac{G}{G_1} \quad (39)$$

$$g_{(sh+gl),d} = \tau_{e,d} \cdot g_{\perp} + \alpha_{e,d} \cdot \frac{G}{G_2} + \tau_{e,d} \cdot (1 - g_{\perp}) \cdot \frac{G}{G_1} \quad (40)$$

dove:

- G_1 è assunto dalla normativa pari a $5 \text{ W/m}^2\text{K}$;
 G_2 è assunto dalla normativa pari a $10 \text{ W/m}^2\text{K}$;
 G è espressa in $\text{W/m}^2\text{K}$ e definita come:

$$G = \left(\frac{1}{G_1} + \frac{1}{U_g} + \frac{1}{G_2} \right)^{-1} \quad (41)$$

con:
 U_g è la trasmittanza termica del vetro, [W/m²K];
 g_{\perp} è la trasmittanza dell'energia solare totale della superficie trasparente del serramento, i , (alcuni valori indicativi del coefficiente di trasmissione solare, g_{\perp} , di alcuni tipi di vetri sono riportati nel Prospetto XV: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore);
 $\tau_{eb/d}$ è il fattore di trasmissione solare del dispositivo schermante, rispettivamente per la radiazione diretta (b) e per la diffusa (d); per i dispositivi schermanti a lamelle orientabili (veneziane) è ricavabile dalle equazioni (50) e (52); per le tende avvolgibili risultano coincidenti e in assenza di dati specifici possono essere ricavati dal Prospetto XXII;
 $\alpha_{eb/d}$ è la frazione di energia solare assorbita dal componente schermante, rispettivamente per la radiazione diretta (b) e per la diffusa (d), ottenuta secondo le equazioni (42) e (43) seguenti:

$$\alpha_{e,b} = 1 - \tau_{e,b} - \rho_{e,b} \quad (42)$$

$$\alpha_{e,d} = 1 - \tau_{e,d} - \rho_{e,d} \quad (43)$$

con:
 $\rho_{eb/d}$ è il fattore di riflessione solare del dispositivo schermante, rispettivamente per la radiazione diretta (b) e per la diffusa (d); per i dispositivi schermanti a lamelle orientabili (veneziane) è ricavabile dalle equazioni (51) e (53); per le tende avvolgibili risultano coincidenti e in assenza di dati specifici possono essere ricavati dal Prospetto XXII;

- b) Schermature solari poste all'interno dell'elemento di involucro trasparente sia con intercapedine d'aria ventilata verso l'interno sia chiusa (valutazione conservativa)

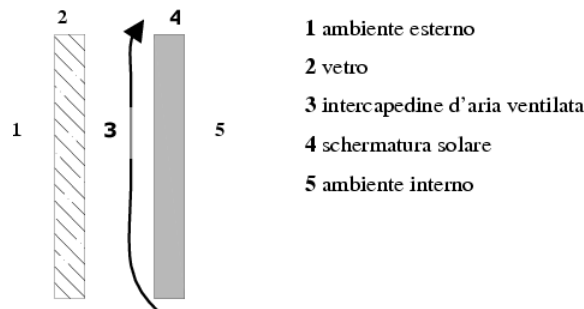


Figura 6 – Schematizzazione di una schermatura solare interna con intercapedine d'aria ventilata

Le trasmittanze di energia solare totale diretta e diffusa della finestra in presenza di sistema schermante interno, se non fornite dal produttore, sono calcolate con le seguenti formule:

$$g_{(sh+gl),b} = g_{\perp} \cdot \left(1 - g_{\perp} \cdot \rho_{e,b} - \alpha_{e,b} \cdot \frac{G}{G_2} \right) \quad (44)$$

$$g_{(sh+gl),d} = g_{\perp} \cdot \left(1 - g_{\perp} \cdot \rho_{e,d} - \alpha_{e,d} \cdot \frac{G}{G_2} \right) \quad (45)$$

dove:
 G_2 è assunto dalla normativa pari a 30 W/m²K;
 G è espressa in W/m²K e definita come:

$$G = \left(\frac{1}{U_g} + \frac{1}{G_2} \right)^{-1} \quad (46)$$

con:
 U_g è la trasmittanza termica del vetro, [W/m²K];
 g_{\perp} è la trasmittanza dell'energia solare totale della superficie trasparente del serramento, i , (alcuni valori indicativi del coefficiente di trasmissione solare, g_{\perp} , di alcuni tipi di vetri sono riportati nel Prospetto XV: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore);

$\alpha_{eb/d}$ è la frazione di energia solare assorbita dal componente schermante, rispettivamente per la radiazione diretta (b) e per la diffusa (d), ottenuta secondo le equazioni (42) e (43); per le tende avvolgibili risultano coincidenti e in assenza di dati specifici possono essere ricavati dal Prospetto XXII;

$\rho_{eb/d}$ fattore di riflessione solare del dispositivo schermante, rispettivamente per la radiazione diretta (b) e per la diffusa (d); per i dispositivi schermanti a lamelle orientabili (veneziane) è ricavabile dalle equazioni (51) e (53); per le tende avvolgibili risultano coincidenti e in assenza di dati specifici possono essere ricavati dal Prospetto XXII.

c) Schermature solari integrate con intercapedine d'aria non ventilata

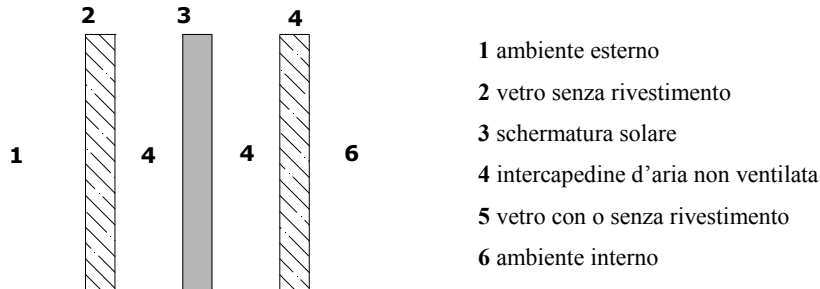


Figura 7 – Schematizzazione di una schermatura solare integrata con intercapedine non ventilata

Le trasmittanze di energia solare totale della finestra in presenza di sistema schermante integrato, se non fornite dal produttore, sono calcolate con le seguenti formule:

$$g_{(sh+g),b} = g_{\perp} \cdot \tau_{e,b} + g_{\perp} \cdot (\alpha_{e,b} + (1 - g_{\perp}) \cdot \rho_{e,b}) \cdot \frac{G}{G_3} \quad (47)$$

$$g_{(sh+g),d} = g_{\perp} \cdot \tau_{e,d} + g_{\perp} \cdot (\alpha_{e,d} + (1 - g_{\perp}) \cdot \rho_{e,d}) \cdot \frac{G}{G_3} \quad (48)$$

dove:

G_3 è assunto dalla normativa pari a 3 W/m²K;

G è espressa in W/m²K e definita come:

$$G = \left(\frac{1}{U_g} + \frac{1}{G_3} \right)^{-1} \quad (49)$$

dove:

g_{\perp} è la trasmittanza dell'energia solare totale della vetrata senza l'inserimento della schermatura solare (elemento 3 in Figura 7), (alcuni valori indicativi del coefficiente di trasmissione solare, g_{\perp} , di alcuni tipi di vetri sono riportati nel Prospetto XV: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore);

$\tau_{eb/d}$ è il fattore di trasmissione solare del dispositivo schermante, rispettivamente per la radiazione diretta (b) e per la diffusa (d); per i dispositivi schermanti a lamelle orientabili (veneziane) è ricavabile dalle equazioni (50) e (52); per le tende avvolgibili risultano coincidenti e in assenza di dati specifici possono essere ricavati dal Prospetto XXII;

$\alpha_{eb/d}$ è la frazione di energia solare assorbita dal componente schermante, rispettivamente per la radiazione diretta (b) e per la diffusa (d), ottenuta secondo le equazioni (42) e (43); per le tende avvolgibili risultano coincidenti e in assenza di dati specifici possono essere ricavati dal Prospetto XXII;

$\rho_{eb/d}$ è il fattore di riflessione solare del dispositivo schermante, rispettivamente per la radiazione diretta (b) e per la diffusa (d); per i dispositivi schermanti a lamelle orientabili (veneziane) è ricavabile dalle equazioni (51) e (53); per le tende avvolgibili risultano coincidenti e in assenza di dati specifici possono essere ricavati dal Prospetto XXII.

d) Schermature solari interposte tra due vetrate costituenti l'elemento di involucro trasparente, con ventilazione naturale o forzata dell'intercapedine e presa ed espulsione dell'aria all'esterno della zona climatizzata.

Il sistema reale, indicato in Figura 8 – a, viene schematizzato con il sistema equivalente (Figura 8 - b)

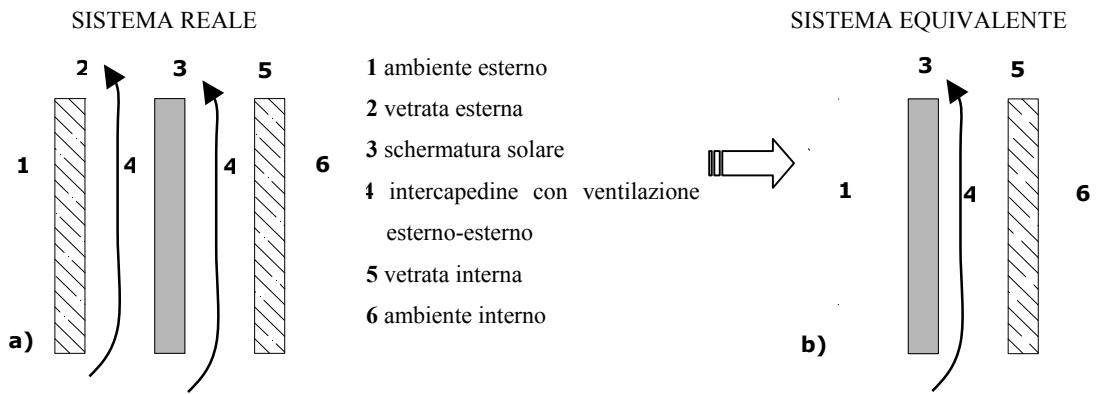


Figura 8 – Schematizzazione di una schermatura solare integrata con intercapedine ventilata esterno su esterno e del suo sistema equivalente ai fini del calcolo semplificato del fabbisogno estivo

In assenza di un’analisi dinamica della prestazioni energetiche di questi sistemi d’involucro (secondo i presupposti menzionati all’inizio del paragrafo), ai soli fini del fabbisogno termico estivo, si assegnano alle trasmittanze di energia solare totale diretta e diffusa del “sistema reale”, schematizzato in Figura 8 – a, i valori che si desumono dall’applicazione delle equazioni (39) e (40) (per schermi esterni) al suo “sistema equivalente” (Figura 8 – b), ottenuto escludendo il sistema vetrato esterno.

e) Schermature solari interposte tra due vetrate costituenti l’elemento di involucro trasparente, con ventilazione naturale o forzata dell’intercapedine, presa dell’aria all’interno della zona climatizzata ed espulsione all’interno o all’esterno (l’espulsione verso l’esterno, in assenza di un’analisi che tenga propriamente conto dei ricambi d’aria effettuati con la ventilazione attraverso la doppia pelle, viene ricondotta in via conservativa all’espulsione verso l’interno). Il sistema reale, indicato in Figura 9 – a, viene schematizzato con il sistema equivalente (Figura 9 - b).

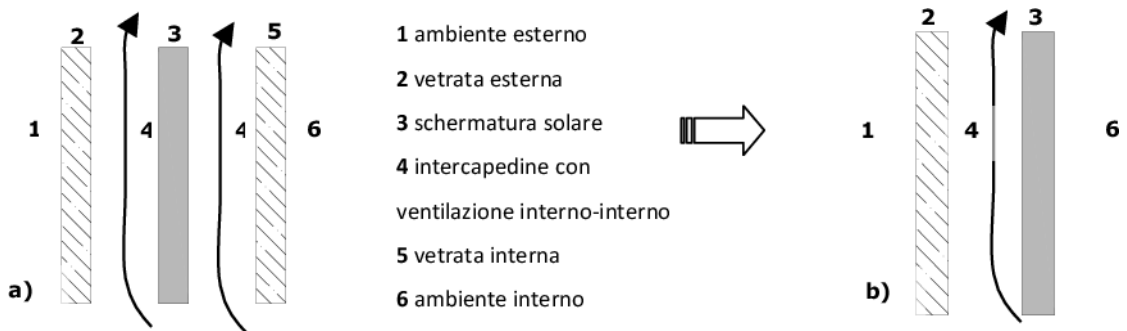


Figura 9 – Schematizzazione di una schermatura solare integrata con intercapedine ventilata interno su interno e del suo sistema equivalente ai fini del calcolo semplificato del fabbisogno estivo

In assenza di un’analisi dinamica delle prestazioni energetiche di questi sistemi d’involucro (secondo i presupposti menzionati all’inizio del paragrafo), ai soli fini del fabbisogno termico estivo, si assegnano alle trasmittanze di energia solare totale diretta e diffusa del “sistema reale”, schematizzato in Figura 9 – a, i valori che si desumono dall’applicazione delle equazioni (44) e (45) (per schermi interni) al suo “sistema equivalente” (Figura 9– b), ottenuto escludendo il sistema vetrato interno.

E.6.3.10.2 Trasmittanza, riflettanza e assorbanza solari delle schermature

I valori di $\tau_{e,b/d}$, $\rho_{e,b/d}$, $\alpha_{e,b/d}$ sono specifici della schermatura solare adottata, per cui devono essere forniti direttamente dal produttore; solo in assenza di dati certi si può fare riferimento ai valori riportati nel Prospetto XXII; dove le proprietà indicate sono tutte riferite a radiazione diretta con angolo di incidenza normale (\perp).

| Valori di $\tau_{e,B,\perp}$ in funzione della trasparenza della schermatura | | $\rho_{e,B,\perp}$ | | | | $\alpha_{e,B,\perp}$ | | | |
|--|-----|--------------------|----------|-------|------|----------------------|----------|-------|------|
| | | Bianco | Pastello | Scuro | Nero | Bianco | Pastello | Scuro | Nero |
| Opaca | 0,0 | 0,7 | 0,5 | 0,3 | 0,1 | 0,3 | 0,5 | 0,7 | 0,9 |
| Mediamente traslucida o perforata | 0,2 | 0,6 | 0,4 | 0,2 | 0,1 | 0,2 | 0,4 | 0,6 | 0,7 |
| Altamente traslucida o perforata | 0,4 | 0,4 | 0,3 | 0,2 | 0,1 | 0,2 | 0,3 | 0,4 | 0,5 |

Prospetto XXII– Valori convenzionali di $\tau_{e,B}$, $\rho_{e,B}$, $\alpha_{e,B}$ normali
 (Fonte: UNI EN 13363-1:2008)

Nel caso di sistemi a lamelle orientabili (come ad esempio veneziane) i fattori di trasmissione e riflessione solare convenzionali del dispositivo schermante per la radiazione diretta e diffusa sono quelli ricavabili per un angolo di apertura di circa 45° (o comunque tale da intercettare al massimo la radiazione diretta) dalle seguenti equazioni:

$$\tau_{e,b}(45^\circ) = 0,65 \cdot \tau_{e,b,\perp} + 0,15 \cdot \rho_{e,b,\perp} \quad (50)$$

$$\rho_{e,b}(45^\circ) = \rho_{e,b,\perp} (0,75 + 0,70 \cdot \tau_{e,b,\perp}) \quad (51)$$

$$\tau_{e,d}(45^\circ) = 0,30 + 0,70 \cdot \tau_{e,b}(45^\circ) \quad (52)$$

$$\rho_{e,d}(45^\circ) = 0,70 \cdot \rho_{e,b}(45^\circ) \quad (53)$$

dove:

$\tau_{e,b,\perp}$ è la trasmittanza solare della lamella ad incidenza ortogonale sulla superficie della lamella; in assenza di dati certi forniti dal produttore si possono desumere dal Prospetto XXII;

$\rho_{e,b,\perp}$ è la riflettanza solare della lamella ad incidenza quasi normale sulla superficie della lamella; in assenza di dati certi forniti dal produttore si possono desumere dal Prospetto XXII.

E.6.3.11 Apporti solari mensili attraverso le strutture opache esterne

Gli apporti solari mensili attraverso le strutture opache esterne (pareti, lastre solari e tetti) sono definiti dalla seguente relazione:

$$Q_{SE,O} = N \cdot \sum_j \bar{H}_{s,j} \cdot \left(\sum_i \alpha_i \cdot A_{L,i} \cdot F_S \cdot F_{er,i} \cdot \frac{U_i}{h_e} \right)_j \quad (54)$$

dove:

$Q_{SE,O}$ è la quantità di energia solare assorbita dalle pareti opache esterne e trasferita all'ambiente a temperatura controllata o climatizzato, [kWh];

N è il numero di giorni del mese considerato;

$\bar{H}_{s,j}$ è l'irradiazione globale giornaliera media mensile incidente sulla superficie trasparente con esposizione, j (Prospetto XIV), [kWh/m²];

α_i è il fattore di assorbimento solare medio della superficie assorbente della parete opaca, i , rivolta verso l'esterno (Prospetto XXIII);

$A_{L,i}$ è la superficie lorda della parete opaca, i , rivolta verso l'esterno, [m²];

F_S è il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura, così come definito dall'equazione (36).

$F_{er,i}$ è il coefficiente di riduzione che tiene conto dell'incidenza del flusso radiativo emesso dalla superficie, i , verso la volta celeste (Prospetto XXIII);

U_i è la trasmittanza termica della parete opaca, i , rivolta verso l'esterno, [W/m²K];

h_e è il coefficiente di scambio termico superficiale esterno, pari a 25 W/m²K.

| Tipo di colorazione della parete | α | Tipo di parete | F_{er} |
|----------------------------------|----------|----------------|----------|
| Chiaro | 0,3 | Orizzontale | 0,8 |
| Medio | 0,6 | Inclinata | 0,9 |
| Scuro | 0,9 | Verticale | 1,0 |

Prospetto XXIII – Valori del fattore di assorbimento solare medio della superficie assorbente della parete opaca rivolta verso l'esterno, α , e coefficiente di riduzione che tiene conto dell'incidenza del flusso radiativo emesso dalla superficie verso la volta celeste, F_{er}

(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

E.6.3.12 Spazi soleggiati

La procedura di seguito descritta viene applicata al caso di spazi soleggiati addossati all'involucro dell'edificio (ad esempio verande o logge chiuse con elementi vetrati o serre addossate), in cui è presente una parete divisoria (l'involucro) tra il volume climatizzato o a temperatura controllata e quello soleggiato ad esso esterno.

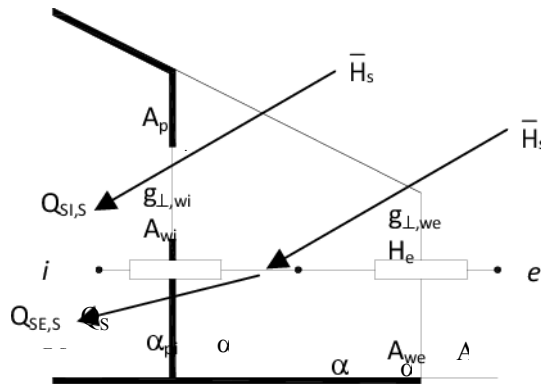


Figura 10 – Schema elettrico equivalente per uno spazio soleggiato contiguo a uno spazio interno all’edificio

Se lo spazio soleggiato è dotato di impianto termico oppure è presente un’apertura permanente fra lo spazio climatizzato o a temperatura controllata e quello soleggiato, allora il volume di quest’ultimo deve essere considerato come un’estensione diretta della zona climatizzata o a temperatura controllata.

Le perdite per trasmissione attraverso lo spazio soleggiato, $Q_{T,S}$, vengono determinate attraverso la seguente relazione:

$$Q_{T,S} = H_{T,S} \cdot \Delta\theta \cdot \Delta t \tag{55}$$

- dove:
- $Q_{T,S}$ è la quantità totale di energia trasferita per trasmissione attraverso uno spazio soleggiato adiacente alla zona climatizzata o a temperatura controllata, [kWh];
 - $H_{T,S}$ è il coefficiente di scambio termico per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l’ambiente esterno attraverso lo spazio soleggiato, [W/K];
 - $\Delta\theta$ è la differenza tra la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, θ_i , e la temperatura media giornaliera esterna, θ_e , si veda § E.6.3.7, [°C];
 - Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

Il coefficiente di scambio termico per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l’ambiente esterno attraverso lo spazio soleggiato, $H_{T,S}$, viene calcolato attraverso la seguente relazione:

$$H_{T,S} = H_i \cdot b_s \tag{56}$$

- con:
- $$b_s = \frac{H_e}{H_i + H_e} \tag{57}$$

- dove:
- $H_{T,S}$ è il coefficiente di scambio termico per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l’ambiente esterno attraverso lo spazio soleggiato, [W/K];
 - H_i è il coefficiente di scambio termico tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [W/K];
 - H_e è il coefficiente di scambio termico tra lo spazio soleggiato e l’ambiente esterno, [W/K].

Il coefficiente di scambio termico tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato è calcolato come segue:

$$H_i = \sum_{j=1}^{N_{pi}} (A_{L,pi} \cdot U_{pi})_j + \sum_{k=1}^{N_{wi}} (A_{L,wi} \cdot U_{wi})_k + H_{V,i} \tag{58}$$

- dove:
- H_i è il coefficiente di scambio termico tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [W/K];
 - $A_{L,pi,j}$ è l’area lorda della parete opaca divisoria j-esima tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [m²];
 - $U_{pi,j}$ è la trasmittanza della parete opaca divisoria j-esima tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [W/m²K];

| | |
|--------------|--|
| $A_{L,wi,k}$ | è l'area lorda dell'elemento trasparente k-esimo posto tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [m ²]; |
| $U_{wi,k}$ | è la trasmittanza dell'elemento trasparente k-esimo posto tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [W/m ² K]; |
| $H_{V,i}$ | è il coefficiente di scambio termico per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [W/K]; |
| N_{pi} | è il numero totale di pareti opache divisorie tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato; |
| N_{wi} | è il numero totale di elementi trasparenti posti tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato. |

Il coefficiente di scambio termico per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato è definito come segue:

$$H_{V,i} = \rho_a \cdot c_a \cdot \dot{V}_{s-i} \quad (59)$$

dove:

| | |
|--------------------|---|
| $\rho_a \cdot c_a$ | è la capacità termica volumica dell'aria, pari a 0,34 Wh/m ³ K; |
| $H_{V,i}$ | è il coefficiente di scambio termico per ventilazione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [W/K]; |
| \dot{V}_{s-i} | è la portata d'aria tra lo spazio soleggiato e la zona climatizzata o a temperatura controllata [m ³ /h], data dalla (60); |

con:

$$\begin{aligned} \dot{V}_{s-i} &= V_s \cdot n && \text{per il calcolo del fabbisogno invernale} \\ \dot{V}_{s-i} &= 0 && \text{per il calcolo del fabbisogno estivo} \end{aligned} \quad (60)$$

dove:

| | |
|-------|--|
| V_s | è il volume netto dello spazio soleggiato, [m ³]; |
| n | è il numero di ricambi d'aria impiegato nell'equazione (29) per la sola aerazione o ventilazione naturale, comprese le infiltrazioni; $n=0$ in presenza di ventilazione meccanica, [h ⁻¹]. |

Il coefficiente di scambio termico tra lo spazio soleggiato e l'ambiente esterno viene definito come segue:

$$H_e = \sum_{i=1}^{N_{pe}} (A_{L,pe} \cdot U_{pe})_i + \sum_{j=1}^{N_{we}} (A_{L,we} \cdot U_{we})_j + H_{V,S} \quad (61)$$

dove:

| | |
|--------------|--|
| H_e | è il coefficiente di scambio termico tra lo spazio soleggiato e l'ambiente esterno, [W/K]; |
| $A_{L,pe,i}$ | è l'area lorda della superficie i-esima di parete opaca o pavimento o soffitto divisorio tra lo spazio soleggiato e l'ambiente esterno, [m ²]; |
| $U_{pe,i}$ | è la trasmittanza della superficie i-esima di parete opaca o pavimento o soffitto divisorio tra lo spazio soleggiato e l'ambiente esterno, [W/m ² K]; |
| $A_{L,we,j}$ | è l'area lorda dell'elemento trasparente j-esimo posto tra lo spazio soleggiato e l'ambiente esterno, [m ²]; |
| $U_{we,j}$ | è la trasmittanza dell'elemento trasparente j-esimo posto tra lo spazio soleggiato e l'ambiente esterno, [W/m ² K]; |
| $H_{V,S}$ | è il coefficiente di scambio termico per ventilazione tra spazio soleggiato e l'ambiente esterno, [W/K]; |
| N_{pe} | è il numero totale di superfici opache divisorie tra lo spazio soleggiato e l'ambiente esterno; |
| N_{wi} | è il numero totale di elementi trasparenti posti tra lo spazio soleggiato e l'ambiente esterno. |

Il coefficiente di scambio termico per ventilazione dello spazio soleggiato è definito come segue:

$$H_{V,S} = \rho_a \cdot c_a \cdot \dot{V}_s \quad (62)$$

dove:

| | |
|-----------|--|
| $H_{V,S}$ | è il coefficiente di scambio termico per ventilazione tra spazio soleggiato e l'ambiente esterno, [W/K]; |
|-----------|--|

$\rho_a \cdot c_a$ è la capacità termica volumica dell'aria, pari a 0,34 Wh/m³K;

\dot{V}_s è la portata d'aria esterna di ventilazione nello spazio soleggiato, [m³/h].

La portata d'aria esterna di ricambio nello spazio soleggiato viene definita mediante la seguente relazione:

$$\dot{V}_s = V_s \cdot n \quad (63)$$

dove:

\dot{V}_s è la portata d'aria esterna di ventilazione nello spazio soleggiato, [m³/h];

V_s è il volume netto dello spazio soleggiato, [m³];

n è il numero di ricambi d'aria, da assumere pari a quello impiegato nella (60) per il calcolo del fabbisogno energetico di riscaldamento; mentre per il calcolo del fabbisogno energetico di raffrescamento si usa il valore convenzionale di 0,5.

Il contributo solare indiretto, $Q_{SE,S}$, dovuto sia al surriscaldamento dell'ambiente non climatizzato soleggiato per effetto della radiazione solare assorbita dalle varie superfici sia alla radiazione solare direttamente assorbita dalle parti opache della parete divisoria tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, viene calcolato come segue:

$$Q_{SE,S} = N \cdot \frac{\left(g_{\perp,we} \cdot (1-F_F)_{we} \cdot F_w \cdot F_{(sh,gl)} \right)}{\left(g_{\perp,we} \cdot (1-F_F)_{we} \cdot F_w \cdot F_{(sh,gl)} \right)} \cdot \left[(1-b_s) \cdot \sum_{j=1}^{N_{pa}} \left(A_{L,pa} \cdot \alpha_{pa} \cdot F_s \cdot \bar{H}_s \right)_j + b_s \cdot \sum_{k=1}^{N_{pi}} \left(\bar{H}_{s,pi} \cdot F_s \cdot A_{L,pi} \cdot \alpha_{pi} \cdot \frac{U_{pi}}{h_i} \right)_k \right] \quad (64)$$

con:

$$\frac{\left(g_{\perp,we} \cdot (1-F_F)_{we} \cdot F_w \cdot F_{(sh,gl)} \right)}{\left(g_{\perp,we} \cdot (1-F_F)_{we} \cdot F_w \cdot F_{(sh,gl)} \right)} = \frac{\sum_{i=1}^{N_{we}} \left(A_{L,we} \cdot g_{\perp,we} \cdot (1-F_F)_{we} \cdot F_w \cdot F_{(sh,gl)} \right)_i}{\sum_{i=1}^{N_{we}} \left(A_{L,we} \right)_i} \quad (65)$$

dove:

$Q_{SE,S}$ è la quantità di energia solare trasferita all'ambiente climatizzato o a temperatura controllata dovuta a spazi soleggiati a temperatura non controllata addossati all'involucro, [kWh];

N è il numero dei giorni del mese considerato;

$g_{\perp,we,i}$ è la trasmittanza dell'energia solare totale della superficie trasparente del serramento i -esimo posto tra lo spazio soleggiato e l'esterno (alcuni valori indicativi del coefficiente di trasmissione solare, g_{\perp} , di alcuni tipi di vetri sono riportati nel Prospetto XV: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore);

$1-F_F$ è il coefficiente di riduzione dovuto al telaio del serramento i -esimo, pari al rapporto tra l'area trasparente e l'area totale dell'unità vetrata (si assume un valore convenzionale pari a 0,80);

F_w è il fattore di correzione che tiene conto dell'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata, assunto pari a 0,9;

$F_{(sh,gl)}$ è il fattore di riduzione degli apporti solari relativo all'utilizzo di schermature mobili o fisse complanari elemento trasparente della serra considerato, calcolato secondo l'equazione (37);

b_s coefficiente di ponderazione, calcolato tramite la (57);

$A_{L,j}$ è la superficie lorda di ogni elemento opaco assorbente j -esimo (pedice, pi , per indicare le sole superfici delle pareti opache assorbenti poste tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato e pedice, pa , per ogni generica superficie dello spazio soleggiato, comprese le prime), [m²];

j è l'indice della sommatoria per esposizione che si riferisce a tutte le superfici opache dello spazio soleggiato, comprese le superfici delle pareti opache poste tra l'ambiente climatizzato o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato;

k è l'indice della sommatoria per esposizione che si riferisce a tutte le pareti opache divisorie tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato;

| | |
|--------------|--|
| \bar{H}_s | è l'irradiazione globale giornaliera media mensile incidente sulla superficie trasparente con esposizione j o k (Prospetto XIV), [kWh/m ²]; |
| F_S | è il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura, così come definito dall'equazione (36); |
| α | è il fattore di assorbimento solare medio della superficie assorbente della parete assorbente della serra (pedice, pa, per la generica superficie opaca assorbente dello spazio soleggiato e pedice, pi, per le sole superfici delle pareti opache assorbenti poste tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato), (Prospetto XXIII); |
| $U_{pi,k}$ | è la trasmittanza termica della k-esima parete opaca posta tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, [W/m ² K]; |
| h_i | è il coefficiente di scambio termico superficiale interno, pari a 7,7 W/m ² K; |
| $A_{L,we,i}$ | è la superficie lorda del serramento i-esimo posto tra lo spazio soleggiato e l'esterno, [m ²]. |

Il contributo solare diretto, $Q_{SI,S}$, si calcola come doppia trasmissione dell'energia solare, attraverso il vetro dello spazio soleggiato e attraverso il vetro delle finestre tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e lo spazio soleggiato:

$$Q_{SI,S} = N \cdot \overline{(g_{\perp,we} \cdot (1 - F_F)_{we} \cdot F_w \cdot F_{(sh,gl)})} \cdot \sum_{k=1}^{N_{wi}} (g_{\perp,wi} \cdot (1 - F_F)_{wi} \cdot F_w \cdot A_{L,wi} \cdot F_S \cdot \bar{H}_{s,pi})_k \quad (66)$$

| | |
|------------------|---|
| dove: | |
| $Q_{SI,S}$ | è l'apporto solare diretto (interno) dovuto alla radiazione solare che passa prima attraverso il vetro dello spazio soleggiato e poi attraverso il vetro della finestra tra la zona climatizzata e lo spazio soleggiato, [kWh]; |
| N | è il numero dei giorni del mese considerato; |
| g_{\perp} | è la trasmittanza dell'energia solare totale della generica superficie trasparente di un serramento (pedice, we, per il vetro posto tra lo spazio non climatizzato soleggiato e l'esterno, pedice, wi, per il vetro posto sulla parete divisoria tra lo spazio a temperatura controllata e quello soleggiato; alcuni valori indicativi del coefficiente di trasmissione solare, g_{\perp} , di alcuni tipi di vetri sono riportati nel Prospetto XV: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore); |
| $1 - F_F$ | è il coefficiente di riduzione dovuto al telaio, pari al rapporto tra l'area trasparente e l'area totale del generico serramento (si assume un valore convenzionale pari a 0,80); |
| F_w | è il fattore di correzione che tiene conto dell'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata, assunto pari a 0,9 (pedice, we, per il vetro posto tra lo spazio non climatizzato soleggiato e l'esterno, pedice, wi, per il vetro posto sulla parete divisoria tra lo spazio a temperatura controllata e quello soleggiato); |
| $A_{L,wi}$ | è l'area lorda della superficie del serramento trasparente k-esimo posto tra lo spazio a temperatura controllata e quello soleggiato, [m ²]; |
| F_S | è il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura, così come definito dalla equazione (36); |
| $\bar{H}_{s,pi}$ | è l'irradiazione globale giornaliera media mensile incidente sul serramento k-esimo posto tra lo spazio a temperatura controllata e quello soleggiato (Prospetto XIV), [kWh/m ²]. |
| e il termine | $\overline{(g_{\perp,we} \cdot (1 - F_F)_{we} \cdot F_w \cdot F_{(sh,gl)})}$ è calcolato con l'equazione (65). |

E.6.3.12.1 Fattore di utilizzazione degli apporti gratuiti per il riscaldamento o la climatizzazione invernale

Il fattore di utilizzazione degli apporti gratuiti per il riscaldamento di riferimento, η_H , e corretto, $\eta_{H,adj}$, è funzione del rapporto apporti/perdite di riferimento, γ_H , o corretto, $\gamma_{H,adj}$, e di un parametro numerico, a_H o $a_{H,adj}$, che dipende dalla costante di tempo della zona, in accordo con le equazioni sotto riportate:

$$\begin{aligned} \text{se: } \gamma_H > 0 \text{ e } \gamma_H \neq 1 & \quad \eta_{G,H} = \frac{1 - \gamma_H^{a_H}}{1 - \gamma_H^{a_H+1}} \\ \text{se: } \gamma_{H,adj} > 0 \text{ e } \gamma_{H,adj} \neq 1 & \quad \eta_{G,H,adj} = \frac{1 - \gamma_{H,adj}^{a_{H,adj}}}{1 - \gamma_{H,adj}^{a_{H,adj}+1}} \end{aligned} \quad (67)$$

$$\begin{aligned}
 \text{se: } \gamma_H &= 1 & \eta_{G,H} &= \frac{a_H}{a_H + 1} \\
 \text{se: } \gamma_{H,adj} &= 1 & \eta_{G,H,adj} &= \frac{a_{H,adj}}{a_{H,adj} + 1}
 \end{aligned}
 \tag{68}$$

con:

$$\gamma_H = \frac{Q_{G,H}}{Q_{L,H,net}} \quad ; \quad \gamma_{H,adj} = \frac{Q_{G,H}}{Q_{L,H,net,adj}}
 \tag{69}$$

dove:

γ_H è il rapporto apporti/perdite di riferimento nel mese;

$\gamma_{H,adj}$ è il rapporto apporti/perdite corretto nel mese;

$Q_{G,H}$ è la quantità di energia gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare entrante attraverso le superfici trasparenti nel periodo di riscaldamento, calcolata secondo la (14), [kWh];

$Q_{L,H,net}$ è la quantità di energia di riferimento scambiata per trasmissione e per ventilazione, tra la zona a temperatura controllata o climatizzata e l'ambiente circostante al netto dei contributi solari sulle superfici opache, e da eventuali spazi soleggiati a temperatura non controllata addossati all'involucro nel periodo di riscaldamento, calcolata secondo la (7), [kWh];

$Q_{L,H,net,adj}$ è la quantità di energia corretta scambiata per trasmissione e per ventilazione, tra la zona a temperatura controllata o climatizzata e l'ambiente circostante al netto dei contributi solari sulle superfici opache, e da eventuali spazi soleggiati a temperatura non controllata addossati all'involucro nel periodo di riscaldamento, calcolata secondo la (7), [kWh];

e con:

$$a_H = a_{0,H} + \frac{\tau_H}{\tau_{0,H}} \quad ; \quad a_{H,adj} = a_{0,H} + \frac{\tau_{H,adj}}{\tau_{0,H}}
 \tag{70}$$

dove:

a_H è il parametro numerico di riferimento;

$a_{H,adj}$ è il parametro numerico corretto;

τ_H è la costante di tempo di riferimento, [h];

$\tau_{H,adj}$ è la costante di tempo corretta, [h];

$\tau_{0,H}$ è il valore di riferimento per la costante di tempo, [h].

I valori di $a_{0,H}$ e $\tau_{0,H}$ sono definiti dalla norma UNI TS 11300-1 e ai fini della presente procedura di calcolo (funzionamento continuo dell'impianto sulle 24 ore, calcolo mensile) valgono rispettivamente 1 e 15 ore.

Pertanto l'equazione (70) può essere scritta come segue:

$$a_H = 1 + \frac{\tau_H}{15} \quad ; \quad a_{H,adj} = 1 + \frac{\tau_{H,adj}}{15}
 \tag{71}$$

I valori delle costanti di tempo, τ_H e $\tau_{H,adj}$, si calcolano come:

$$\tau_H = \frac{C_m \cdot A_{tot}}{3,6 \cdot H_{L,H}} \quad ; \quad \tau_{H,adj} = \frac{C_m \cdot A_{tot}}{3,6 \cdot H_{L,H,adj}}
 \tag{72}$$

con:

$$H_{L,H} = \frac{Q_{T,H} + Q_{V,H}}{\Delta\theta \cdot \Delta t} \quad ; \quad H_{L,H,adj} = \frac{Q_{T,H} + Q_{V,H,adj}}{\Delta\theta \cdot \Delta t}
 \tag{73}$$

dove:

τ_H è la costante di tempo di riferimento, [h];

$\tau_{H,adj}$ è la costante di tempo corretta, [h];

| | |
|----------------|--|
| C_m | è la capacità termica per unità di superficie interna; per gli edifici esistenti si veda il Prospetto XXIV mentre per gli edifici di nuova costruzione si faccia riferimento all'Appendice D, [kJ/m ² K]; |
| A_{tot} | è l'area totale interna, cioè la somma delle superfici nette dei componenti opachi che delimitano una zona climatizzata o a temperatura controllata, per ulteriori dettagli si rimanda all'Appendice D, [m ²]; |
| $Q_{T,H}$ | è la quantità totale di energia trasferita mensilmente per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante durante il periodo di riscaldamento, calcolata secondo la (15), [kWh]; |
| $Q_{V,H}$ | è la quantità di energia di riferimento trasferita per ventilazione, aerazione e/o infiltrazione, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante durante il periodo di riscaldamento, calcolata secondo la (25), [kWh]; |
| $Q_{V,H,adj}$ | è la quantità di energia corretta trasferita per ventilazione, aerazione e/o infiltrazione, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante durante il periodo di riscaldamento, calcolata secondo la (26), [kWh]; |
| $\Delta\theta$ | è la differenza tra la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, θ_i , e il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, θ_e , si veda § E.6.3.7, [°C]; |
| Δt | è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh]. |

E.6.3.12.2 Fattore di utilizzazione delle perdite per il raffrescamento o la climatizzazione estiva

Il fattore di utilizzazione delle perdite per il calcolo del fabbisogno di raffrescamento, η_C , è funzione degli apporti/perdite, γ_C , e di un parametro numerico, a_C , che dipende dalla costante di tempo della zona, in accordo con le equazioni qui sotto riportate:

$$\begin{aligned} \text{se: } \gamma_C > 0 \text{ e } \gamma_C \neq 1 & \quad \eta_{L,C} = \frac{1 - \gamma_C^{-a_C}}{1 - \gamma_C^{-(a_C+1)}} \\ \text{se: } \gamma_{C,adj} > 0 \text{ e } \gamma_{C,adj} \neq 1 & \quad \eta_{L,C,adj} = \frac{1 - \gamma_{C,adj}^{-a_{C,adj}}}{1 - \gamma_{C,adj}^{-(a_{C,adj}+1)}} \end{aligned} \quad (74)$$

$$\begin{aligned} \text{se: } \gamma_C = 1 & \quad \eta_{L,C} = \frac{a_C}{a_C + 1} \\ \text{se: } \gamma_{C,adj} = 1 & \quad \eta_{L,C,adj} = \frac{a_{C,adj}}{a_{C,adj} + 1} \end{aligned} \quad (75)$$

$$\begin{aligned} \text{se: } \gamma_C < 0 & \quad \eta_{L,C} = 1 \\ \text{se: } \gamma_{C,adj} < 0 & \quad \eta_{L,C,adj} = 1 \end{aligned} \quad (76)$$

con:

$$\gamma_C = \frac{Q_{G,H}}{Q_{L,C,net}} \quad ; \quad \gamma_{C,adj} = \frac{Q_{G,H}}{Q_{L,C,net,adj}} \quad (77)$$

dove:

| | |
|-------------------|--|
| γ_C | è il rapporto apporti/perdite di riferimento nel mese; |
| $\gamma_{C,adj}$ | è il rapporto apporti/perdite corretto nel mese; |
| $Q_{G,C}$ | è la quantità di energia gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare entrante attraverso le superfici trasparenti nel periodo di raffrescamento, calcolata secondo la (14), [kWh]; |
| $Q_{L,C,net}$ | è la quantità di energia di riferimento scambiata per trasmissione e per ventilazione, tra la zona a temperatura controllata o climatizzata e l'ambiente circostante al netto dei contributi solari sulle superfici opache, e da eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro nel periodo di riscaldamento, calcolata secondo la (7), [kWh]; |
| $Q_{L,C,net,adj}$ | è la quantità di energia corretta scambiata per trasmissione e per ventilazione, tra la zona a temperatura controllata o climatizzata e l'ambiente circostante al netto dei contributi solari sulle superfici opache, e da eventuali spazi soleggiati addossati all'involucro nel periodo di riscaldamento, calcolata secondo la (7), [kWh]; |

e con:

$$a_C = a_{0,C} + \frac{\tau_C}{\tau_{0,C}} \quad ; \quad a_{C,adj} = a_{0,C} + \frac{\tau_{C,adj}}{\tau_{0,C}} \quad (78)$$

dove:

a_c è il parametro numerico di riferimento;

$a_{c,adj}$ è il parametro numerico corretto;

τ_c è la costante di tempo di riferimento, [h];

$\tau_{c,adj}$ è la costante di tempo corretta, [h];

$\tau_{0,c}$ è il valore di riferimento per la costante di tempo, [h].

I valori di $a_{0,c}, \tau_{0,c}$ sono definiti dalla norma UNI EN ISO 13790:2008 e ai fini della presente procedura di calcolo (funzionamento continuo dell'impianto sulle 24 ore, calcolo mensile) valgono rispettivamente 1 e 15.

Pertanto l'equazione (78) può essere scritta come segue:

$$a_c = 1 + \frac{\tau_c}{15} \quad ; \quad a_{c,adj} = 1 + \frac{\tau_{c,adj}}{15} \quad (79)$$

I valori delle costanti di tempo, τ_c e $\tau_{c,adj}$, si calcolano come:

$$\tau_c = \frac{C_m \cdot A_{tot}}{3,6 \cdot H_{L,C}} \quad ; \quad \tau_{c,adj} = \frac{C_m \cdot A_{tot}}{3,6 \cdot H_{L,C,adj}} \quad (80)$$

con:

$$H_{L,C} = \frac{Q_{T,C} + Q_{V,C}}{\Delta\theta \cdot \Delta t} \quad ; \quad H_{L,C,adj} = \frac{Q_{T,C} + Q_{V,C,adj}}{\Delta\theta \cdot \Delta t} \quad (81)$$

dove:

τ_c è la costante di tempo di riferimento, [h];

$\tau_{c,adj}$ è la costante di tempo corretta, [h];

C_m è la capacità termica per unità di superficie interna; per gli edifici esistenti si veda il Prospetto XXIV mentre per gli edifici di nuova costruzione si faccia riferimento all'Appendice D, [kJ/m²K];

A_{tot} è l'area totale interna, cioè la somma delle superfici nette dei componenti opachi che delimitano una zona climatizzata o a temperatura controllata, per ulteriori dettagli si rimanda all'Appendice D, [m²];

$Q_{T,C}$ è la quantità di energia trasferita per trasmissione tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante durante il periodo di raffrescamento, calcolata secondo la (15), [kWh];

$Q_{V,C}$ è la quantità di energia di riferimento trasferita per ventilazione, aerazione e/o infiltrazione, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante durante il periodo di raffrescamento, calcolata secondo la (25), [kWh];

$Q_{V,C,adj}$ è la quantità di energia corretta trasferita per ventilazione, aerazione e/o infiltrazione, tra la zona climatizzata o a temperatura controllata e l'ambiente circostante durante il periodo di raffrescamento, calcolata secondo la (26), [kWh];

$\Delta\theta$ è la differenza tra la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, θ_i , e il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, θ_e , si veda § E.6.3.7, [°C];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

| Caratteristiche costruttive dei componenti edilizi | | | | Numero di piani | | |
|--|-----------------|-----------------|------------|--|-----|-----|
| Intonaci | Isolamento | Pareti esterne | Pavimenti | 1 | 2 | ≥3 |
| | | | | Capacità termica areica [kJ/(m²K)] | | |
| gesso | interno | qualsiasi | tessile | 75 | 75 | 85 |
| | interno | qualsiasi | legno | 85 | 95 | 105 |
| | interno | qualsiasi | piastrelle | 95 | 105 | 115 |
| | assente/esterno | leggere/blocchi | tessile | 95 | 95 | 95 |
| | assente/esterno | medie/blocchi | tessile | 105 | 95 | 95 |
| | assente/esterno | leggere/blocchi | legno | 115 | 115 | 115 |
| | assente/esterno | medie/blocchi | legno | 115 | 125 | 125 |
| | assente/esterno | leggere/blocchi | piastrelle | 115 | 125 | 135 |
| | assente/esterno | medie/blocchi | piastrelle | 125 | 135 | 135 |

| Caratteristiche costruttive dei componenti edilizi | | | | Numero di piani | | |
|--|-----------------|-----------------|------------|---|-----|-----|
| Intonaci | Isolamento | Pareti esterne | Pavimenti | 1 | 2 | ≥3 |
| | | | | Capacità termica areica [kJ/(m²K)] | | |
| malta | interno | qualsiasi | tessile | 105 | 105 | 105 |
| | interno | qualsiasi | legno | 115 | 125 | 135 |
| | interno | qualsiasi | piastrelle | 125 | 135 | 135 |
| | assente/esterno | leggere/blocchi | tessile | 125 | 125 | 115 |
| | assente/esterno | medie | tessile | 135 | 135 | 125 |
| | assente/esterno | pesanti | tessile | 145 | 135 | 125 |
| | assente/esterno | leggere/blocchi | legno | 145 | 145 | 145 |
| | assente/esterno | medie | legno | 155 | 155 | 155 |
| | assente/esterno | pesanti | legno | 165 | 165 | 165 |
| | assente/esterno | leggere/blocchi | piastrelle | 145 | 155 | 155 |
| | assente/esterno | medie | piastrelle | 155 | 165 | 165 |
| assente/esterno | pesanti | piastrelle | 165 | 165 | 165 | |

Prospetto XXIV – Capacità termica per unità di superficie dell'involucro, C_m

(Fonte: UNI TS 11300-1:2008)

E.6.3.13 Entalpia del vapore d'acqua prodotto e immesso nella zona

Per ciascuna zona, se servita da un impianto di climatizzazione che controlla l'umidità dell'aria, è necessario calcolare il fabbisogno convenzionale di energia termica latente.

L'entalpia del vapore d'acqua prodotto all'interno della zona termica dagli occupanti, da processi e sorgenti varie (cotture, lavaggi, ecc.) si calcola, sia per il periodo di riscaldamento sia per quello di raffrescamento, come:

$$Q_{wv,s} = (G_{v,per} + G_{v,p}) \cdot h_v \cdot \Delta t \tag{82}$$

- dove:
- $Q_{wv,s}$ è l'entalpia del vapore di acqua prodotto all'interno della zona da persone e processi e sorgenti varie (cottura, lavaggi, ecc.), [kWh];
- $G_{v,per}$ è la portata massica media giornaliera di vapore d'acqua dovuta alla presenza di persone, [g/h];
- $G_{v,p}$ è la portata massica media giornaliera di vapore d'acqua dovuta alla presenza di apparecchiature, [g/h];
- h_v è l'entalpia specifica del vapore di acqua convenzionalmente posta pari a 0,965, [Wh/g];
- Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

Il valore della portata massica media giornaliera dovuta alla presenza di persone si ricava con la seguente relazione:

$$G_{v,per} = g_{v,per} \cdot i_s \cdot A \cdot f_{G,per} \tag{83}$$

- dove:
- $G_{v,per}$ è la portata massica media giornaliera di vapore d'acqua dovuta alla presenza di persone, [g/h];
- $g_{v,per}$ è la portata massica specifica di progetto ricavabile dal Prospetto XXVI, [g/h persona];
- i_s è l'indice di affollamento (Prospetto XI), [persone/m²];
- A è la superficie utile di pavimento, [m²];
- $f_{G,per}$ è il fattore di presenza medio giornaliero (valore compreso tra 0 e 1), (Prospetto XXXV).

| Categoria di edificio | Destinazione d'uso | f _{G,per} |
|-----------------------|---|--------------------|
| E.1 (1); E.1 (2) | Edifici residenziali | 24/24 |
| E.1 (3) | Edifici adibiti ad albergo, pensioni ed attività similari | 8/24 |
| E.2 | Edifici adibiti ad uffici ed assimilabili | 8/24 |
| E.3 | Edifici adibiti ad ospedali, cliniche o case di cura ed assimilabili | 24/24 |
| E.4 | Edifici adibiti ad attività ricreative, associative e di culto | 8/24 |
| E.5 | Edifici adibiti ad attività commerciali ed assimilabili | 8/24 |
| E.6 | Edifici adibiti ad attività sportive | 8/24 |
| E.7 | Edifici adibiti ad attività scolastiche di tutti i livelli e assimilabili | 8/24 |
| E.8 | Edifici adibiti ad attività industriali ed artigianali ed assimilabili | 8/24 |

Prospetto XXV – Fattore di presenza medio giornaliero nei locali climatizzati, f_{G,per}

| Attività | Applicazioni | g _v [g/h pers.] |
|----------------------------|-----------------------|-------------------------------|
| Seduto a riposo | teatro | 45 |
| Seduto in attività leggera | ufficio, appartamento | 65 |
| Seduto in attività media | ufficio, appartamento | 80 |
| Seduto al ristorante | ristorante | 115 |
| In piedi, lavoro leggero | negozio | 80 |
| In piedi, lavoro medio | officina | 200 |
| In piedi, lavoro pesante | officina, cantiere | 410 |
| In movimento | banca | 100 |
| Danza moderata | sala da ballo | 230 |
| In cammino a 1,3 m/s | corridoi | 265 |
| Attività atletica | palestra, discoteca | 450 |

Prospetto XXVI – Valori medi della portata di vapore g_v [g/h pers.], dovuti alla presenza di persone
(Fonte: AICARR - Miniguida)

Il valore della portata massica media giornaliera dovuta alle altre sorgenti si ricava dal Prospetto XXVIII con la seguente relazione:

$$G_v = \sum_i G_{v,p,i} \cdot N_i \cdot f_{G,i} \tag{84}$$

- dove:
- G_{v,p,i} è la portata massica specifica di progetto per singola sorgente i-esima (Prospetto XXVIII), [g/h];
 - N_i è il numero di sorgenti di tipo i-esimo presenti;
 - f_{G,i} è il fattore di utilizzo medio giornaliero della sorgente i-esima, assunto pari a 1.

L'entalpia della quantità netta di vapore di acqua introdotta nella zona dagli scambi d'aria con l'ambiente circostante, per infiltrazione, aerazione e/o ventilazione naturale o meccanica, si calcola come:

$$Q_{wv,v} = \left(\sum_{k=1}^{N_R} \rho_a \dot{V}_{v,k} \cdot (x_k - x_i) \right) \cdot h_v \cdot \Delta t \tag{85}$$

- dove:
- Q_{wv,v} è l'entalpia della quantità netta di vapore di acqua introdotta nella zona dagli scambi d'aria con l'ambiente circostante per infiltrazione, aerazione e/o ventilazione, [kWh];
 - ρ_a è la massa volumica dell'aria, pari a 1,2 kg/m³;
 - $\dot{V}_{v,k}$ è la portata volumetrica d'aria media giornaliera k-esima della zona dovuta a ventilazione naturale o aerazione o infiltrazione e dalla ventilazione meccanica, solo se distinta dalla portata d'aria di processo per il controllo dell'umidità dell'aria, [m³/h];
 - x_k è l'umidità massica media giornaliera dell'aria umida entrante con il ricambio d'aria k-esimo, [g/kg];
 - x_i è l'umidità massica media giornaliera dell'aria umida uscente con il ricambio d'aria k-esimo, che si assume pari al valore dell'umidità prefissata per l'aria della zona, [g/kg];
 - h_v è l'entalpia specifica del vapore di acqua convenzionalmente posta pari a 0,695, [Wh/g];
 - Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

con:

$$x_i = 622 \frac{p_v}{101325 - p_v} = 622 \frac{p_{vs}(\theta_i) \cdot i_i}{101325 - p_{vs}(\theta_i) \cdot i_i}$$

$$p_{vs}(\theta_i) = 610,5 \cdot \exp \left[\frac{17,269 \cdot \theta_i}{\theta_i + 237,3} \right] \quad \text{per } \theta_i \geq 0 \text{ } ^\circ\text{C}$$

$$p_{vs}(\theta_i) = 610,5 \cdot \exp \left[\frac{21,875 \cdot \theta_i}{\theta_i + 265,5} \right] \quad \text{per } \theta_i < 0 \text{ } ^\circ\text{C} \tag{86}$$

e

$$x_k = 622 \frac{p_{v,k}}{101325 - p_{v,k}} \tag{87}$$

- dove:
- θ_i è la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, (si veda § E.3), [°C];

- $p_{v,i}$ è la pressione parziale del vapore di acqua, in condizioni di saturazione, presente nella zona termica considerata, [Pa];
- $p_{v,i}$ è la pressione parziale del vapore di acqua presente nella zona termica considerata, [Pa];
- i_i è l'umidità relativa dell'aria umida della zona termica considerata;
- $p_{v,k}$ è la pressione parziale del vapore di acqua, in condizioni di saturazione, presente nell'aria umida in ingresso alla zona termica considerata, [Pa];
- $p_{v,k}$ è la pressione parziale del vapore di acqua presente nell'aria umida in ingresso alla zona termica considerata, (Prospetto XXXVII), [Pa];
- i_k è l'umidità relativa dell'aria umida in ingresso alla zona termica considerata.

| Pressione parziale di vapore p_v [Pa] | | | | | | | | | | | | |
|---|------|-----|-----|-----|-----|-----|------|------|------|------|------|------|
| me | ott | nov | dic | gen | feb | mar | apr | mag | giu | lug | ago | set |
| Bergamo | 1162 | 892 | 673 | 671 | 633 | 761 | 910 | 1334 | 1587 | 1845 | 1812 | 1515 |
| Brescia | 1246 | 896 | 582 | 661 | 685 | 783 | 1046 | 1467 | 1625 | 1910 | 2036 | 1622 |
| Como | 1245 | 945 | 713 | 634 | 701 | 831 | 1060 | 1361 | 1769 | 1929 | 1928 | 1709 |
| Cremona | 1225 | 880 | 627 | 540 | 618 | 809 | 1106 | 1408 | 1852 | 1989 | 1950 | 1718 |
| Lecco | 1285 | 988 | 754 | 676 | 735 | 875 | 1106 | 1314 | 1666 | 1844 | 1855 | 1671 |
| Lodi | 1225 | 885 | 627 | 548 | 618 | 820 | 1121 | 1435 | 1913 | 2006 | 1950 | 1709 |
| Mantova | 1265 | 923 | 645 | 552 | 618 | 809 | 1106 | 1408 | 1862 | 1989 | 1964 | 1746 |
| Milano | 1412 | 958 | 671 | 590 | 645 | 943 | 1163 | 1326 | 1840 | 1736 | 2012 | 1921 |
| Monza e Brianza | 1412 | 958 | 671 | 590 | 645 | 943 | 1163 | 1326 | 1840 | 1736 | 2012 | 1921 |
| Pavia | 1219 | 874 | 618 | 531 | 613 | 809 | 1075 | 1388 | 1790 | 1921 | 1899 | 1681 |
| Sondrio | 1159 | 847 | 591 | 531 | 618 | 798 | 1053 | 1314 | 1655 | 1818 | 1804 | 1568 |
| Varese | 1061 | 859 | 624 | 488 | 498 | 688 | 890 | 1142 | 1690 | 1783 | 1629 | 1441 |

Prospetto XXVII – Valori medi mensili della pressione parziale di vapor d'acqua nell'aria esterna

(Fonte: UNI 10349:1994)

| Portata di vapore per apparecchiature | P_{max} [W] | $G_{v,p}$ [g/h] |
|--|---------------|-----------------|
| Apparecchiature per ufficio | | |
| Macchine del caffè | 1500 | 650 |
| Apparecchiature ospedaliere | | |
| Bagni | 750=1800 | 350-850 |
| Apparecchiature per ristorante | | |
| Apparecchiature elettriche senza cappa | | |
| Caffettiera (per litro) | | 300 |
| Lavastoviglie (per 100 piatti/h) | | 150 |
| Riscaldatore a immersione (per litro) | 50 | 10 |
| Griglia (per metro quadro) | 29000 | 1600 |
| Piatto riscaldatore | 4900 | 2300 |
| Carrello servizio cibi caldi (per litro) | 50 | 5 |
| Tostatrice | 5300 | 3500 |
| Apparecchiature a gas, senza cappa | | |
| Griglia (per metro quadro) | 50000 | 13000 |
| Lavastoviglie (per 100 piatti all'ora) | 400 | 50 |
| Forno per pizza (per metro quadro) | 15000 | 1000 |
| Apparecchiature a gas, con cappa | | |
| Friggitrice (per chilogrammo olio) | 1500 | 100 |
| Apparecchiature a vapore, senza cappa | | |
| Riscaldatore (per chilogrammo all'ora di cibo) | 200 | 15 |
| Lavastoviglie (per 100 piatti all'ora) | 900 | 150 |
| Lavastoviglie (per 100 piatti all'ora) | 350 | 150 |
| Negozi e supermercati | | |
| Banchi frigoriferi aperti | | |
| Surgelati, ad un piano (per metro di banco) | 200 | -50 |
| Surgelati, a due piani (per metro di banco) | 550 | -200 |
| Surgelati, a tre piani (per metro di banco) | 1250 | -450 |
| Surgelati, a 4 o 5 piani (per metro di banco) | 1550 | -550 |
| Gelati (per metro di banco) | 350 | -100 |
| Carni, ad un piano (per metro di banco) | 300 | -100 |
| Carni, a più piani (per metro di banco) | 850 | -300 |

| Portata di vapore per apparecchiature | P _{max} [W] | G _{v,p} [g/h] |
|---|----------------------|------------------------|
| Latticini, a più piani (per metro di banco) | 750 | -250 |
| Altri prodotti, ad un piano | 200 | -50 |
| Altri prodotti, a più piani | 750 | -250 |

Prospetto XXVIII – Valori medi della portata di vapore G_{v,p}, [g/h], dovuti alla presenza di apparecchiature caratterizzate dalla potenza massima assorbita P_{max} [W]

(Fonte: AICARR - Miniguada)

E.7 FABBISOGNO ANNUALE DI ENERGIA PRIMARIA DELL'EDIFICIO

E.7.1 Fabbisogno annuale di energia primaria

Il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio è dato dalla somma dei fabbisogni annuali di energia primaria calcolati per i diversi servizi presenti nell'edificio: il riscaldamento ovvero la climatizzazione invernale (se presente la ventilazione con umidificazione controllata), il raffrescamento ovvero la climatizzazione estiva (se presente la deumidificazione controllata), la produzione di acqua calda sanitaria, l'eventuale autoproduzione di energia elettrica (con o senza esportazione), l'eventuale esportazione dell'energia termica generata in eccesso alla domanda interna e l'illuminazione artificiale degli ambienti.

Per un impianto termico ed elettrico finalizzato al soddisfacimento dei servizi indicati, che utilizzi come vettori energetici energia elettrica, combustibili fossili (indicati con *fuel*), e combustibili rinnovabili (indicati con *fuel,ren*), il fabbisogno di energia primaria è dato dalla seguente relazione:

$$E_p = \sum_{m=1}^{12} \left[f_{p,el,del} \cdot E_{el,del} - f_{p,el,exp} \cdot E_{el,exp} + \sum_i f_{p,fuel,del,i} \cdot E_{fuel,del,i} - f_{p,TH,exp} \cdot Q_{T,H,exp} - f_{p,TC,exp} \cdot Q_{T,C,exp} + \right. \\ \left. + f_{p,el,sol} \cdot E_{el,sol} + f_{p,th,sol} \cdot E_{th,sol} + f_{p,el,wind} \cdot E_{wind} + \sum_j f_{p,fuel,ren,j} \cdot E_{fuel,ren,j} \right]_m \quad (88)$$

dove:

- E_p è il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio, [kWh];
- E_{el,del} è l'energia elettrica complessivamente fornita all'edificio per i servizi richiesti, [kWh];
- E_{el,exp} è l'energia elettrica eventualmente ceduta alla rete elettrica nazionale, qualora vi sia autoproduzione eccedente il fabbisogno, [kWh];
- E_{fuel,del,i} è l'energia complessivamente fornita all'edificio dall'i-esimo vettore energetico non elettrico (gas, olio combustibile, ecc.), [kWh];
- Q_{T,H,exp} è l'energia termica eventualmente ceduta ad una rete di teleriscaldamento esterna all'edificio, qualora vi sia autoproduzione eccedente il fabbisogno, [kWh];
- Q_{T,C,exp} è l'energia termica eventualmente ceduta ad una rete di teleraffreddamento esterna all'edificio, qualora vi sia autoproduzione eccedente il fabbisogno, [kWh];
- E_{el,sol} è l'energia solare complessivamente utilizzata per l'autoproduzione elettrica tramite pannelli fotovoltaici, [kWh];
- E_{th,sol} è l'energia solare complessivamente utilizzata per l'autoproduzione termica tramite collettori solari, [kWh];
- E_{wind} è l'energia eolica complessivamente utilizzata per l'autoproduzione elettrica tramite generatori eolici, [kWh];
- E_{fuel,ren,j} è l'energia complessivamente fornita all'edificio dal j-esimo vettore energetico non elettrico rinnovabile (biomasse, RSU, biogas, ecc.), [kWh];
- f_{p,el,del} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia elettrica fornita all'edificio;
- f_{p,el,exp} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia elettrica esportata dall'edificio;
- f_{p,fuel,del,i} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia da combustibile fossile fornita all'edificio dall'i-esimo vettore energetico non elettrico;
- f_{p,TH,exp} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia termica esportata alla rete di teleriscaldamento dall'edificio;
- f_{p,TC,exp} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia termica esportata alla rete di teleraffreddamento dall'edificio;
- f_{p,el,sol} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia solare impiegata per l'autoproduzione tramite pannelli fotovoltaici;
- f_{p,th,sol} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia solare impiegata per l'autoproduzione tramite collettori solari termici;
- f_{p,el,wind} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia eolica impiegata per l'autoproduzione tramite generatori eolici;
- f_{p,fuel,ren,j} è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia da combustibile rinnovabile fornita all'edificio dal j-esimo vettore energetico non elettrico;
- m è l'indice del mese.

Nel Prospetto XXIX sono riportati i fattori di conversione in energia primaria dei principali vettori energetici da applicare ai fini del calcolo del fabbisogno di energia primaria secondo l'equazione (88).

| Fattori di conversione in energia primaria | f_p |
|--|-------|
| Combustibili fossili (metano, gasolio, carbone, GPL) | 1 |
| Energia elettrica | 2,18 |
| Fonti rinnovabili: | |
| - legna, biomasse, RSU | 0,5 |
| - eolico, solare termico e fotovoltaico | 0 |
| Teleriscaldamento: | |
| - con caldaie | 1,2* |
| - altri sistemi di generazione | ** |
| Teleraffreddamento: | |
| - con refrigeratori industriali | 0,5 |
| - combinato con teleriscaldamento (trigenerazione) | 0,4 |
| - refrigeratori + free-cooling | 0,3 |
| - free-cooling (impiego di acqua di lago/fiume) | 0,1 |
| - calore di scarto di processo + frigoriferi assorbimento | 0,05 |
| * da utilizzarsi in assenza di dato dichiarato dal fornitore | |
| ** utilizzare il dato dichiarato dal fornitore | |

Prospetto XXIX – Fattori di conversione in energia primaria dei vettori energetici

Ai fini della determinazione del fabbisogno energetico, l'impianto termico viene suddiviso in sottosistemi impiantistici, indipendentemente dalla funzione del sistema a cui appartengono, secondo la seguente classificazione generale:

- sottosistema di recupero termico/entalpico nella ventilazione meccanica con o senza preriscaldamento, R;
- sottosistema di emissione in ambiente e relativo controllo, E;
- sottosistema Unità Trattamento Aria con sottosistema distribuzione aria e sottosistema emissione, $E_{C\&D}$;
- sottosistema di distribuzione, D o A;
- sottosistema di accumulo, S;
- sottosistema di generazione, G.

In Figura 11 è riportato, per un edificio con un'unica zona termica, uno schema d'impianto termico monocombustibile (da fonte fossile) che soddisfa contemporaneamente i requisiti di climatizzazione invernale ed estiva, compresa la produzione di acqua calda, che possa avere a livello della generazione di energia termica qualsiasi combinazione di generatori (dalla semplice caldaia e al gruppo frigorifero a compressione, all'impiego sia di teleriscaldamento che di teleraffreddamento, alla cogenerazione e alla trigenerazione con gruppi frigoriferi ad assorbimento, con cessione all'esterno, se del caso, sia di energia elettrica sia di energia termica).

I termini riportati in Figura 11 rappresentano rispettivamente:

- $E_{el,del}$ è l'energia elettrica complessivamente fornita all'edificio per i servizi richiesti, [kWh];
- $E_{el,exp}$ è l'energia elettrica eventualmente ceduta alla rete elettrica nazionale, qualora vi sia autoproduzione eccedente il fabbisogno, [kWh];
- $E_{fuel,del}$ è l'energia complessivamente fornita all'edificio dal generico vettore energetico non elettrico non rinnovabile (gas, olio combustibile, teleriscaldamento, ecc.), [kWh];
- $E_{el,sol}$ è l'energia solare complessivamente utilizzata per l'autoproduzione elettrica tramite pannelli fotovoltaici, [kWh];
- $E_{th,sol}$ è l'energia solare complessivamente utilizzata per l'autoproduzione termica tramite collettori solari termici, [kWh];
- E_{wind} è l'energia eolica complessivamente utilizzata per l'autoproduzione elettrica tramite generatori eolici, [kWh];
- $Q_{T,H,exp}$ è l'energia termica eventualmente ceduta ad una rete di teleriscaldamento esterna all'edificio, qualora vi sia autoproduzione eccedente il fabbisogno, [kWh];
- $Q_{T,C,exp}$ è l'energia termica eventualmente ceduta ad una rete di teleraffreddamento esterna all'edificio, qualora vi sia autoproduzione eccedente il fabbisogno, [kWh];
- $E_{H,el,g,in}$ è l'energia elettrica eventualmente fornita al sottosistema di generazione – Centrale Termica - per azionare pompe di calore a compressione o altro apparato che converta energia elettrica in energia termica per il riscaldamento di un fluido termovettore, [kWh];
- $E_{el,g,out}$ è l'energia elettrica eventualmente prodotta dal sottosistema di generazione – Centrale Termica- per il riscaldamento di un fluido termovettore qualora impieghi un cogeneratore termo-elettrico, [kWh];
- $E_{el,ges,out}$ è l'energia elettrica eventualmente prodotta dal sottosistema di generazione solare fotovoltaico, [kWh];
- $E_{el,gew,out}$ è l'energia elettrica eventualmente prodotta dal sottosistema di generazione eolico, [kWh];
- $E_{C,el,g,in}$ è l'energia elettrica eventualmente fornita al sottosistema di generazione – Centrale Frigorifera - per azionare gruppi frigoriferi a compressione o altro apparato che converta energia elettrica in energia termica per il raffreddamento di un fluido termovettore, [kWh];

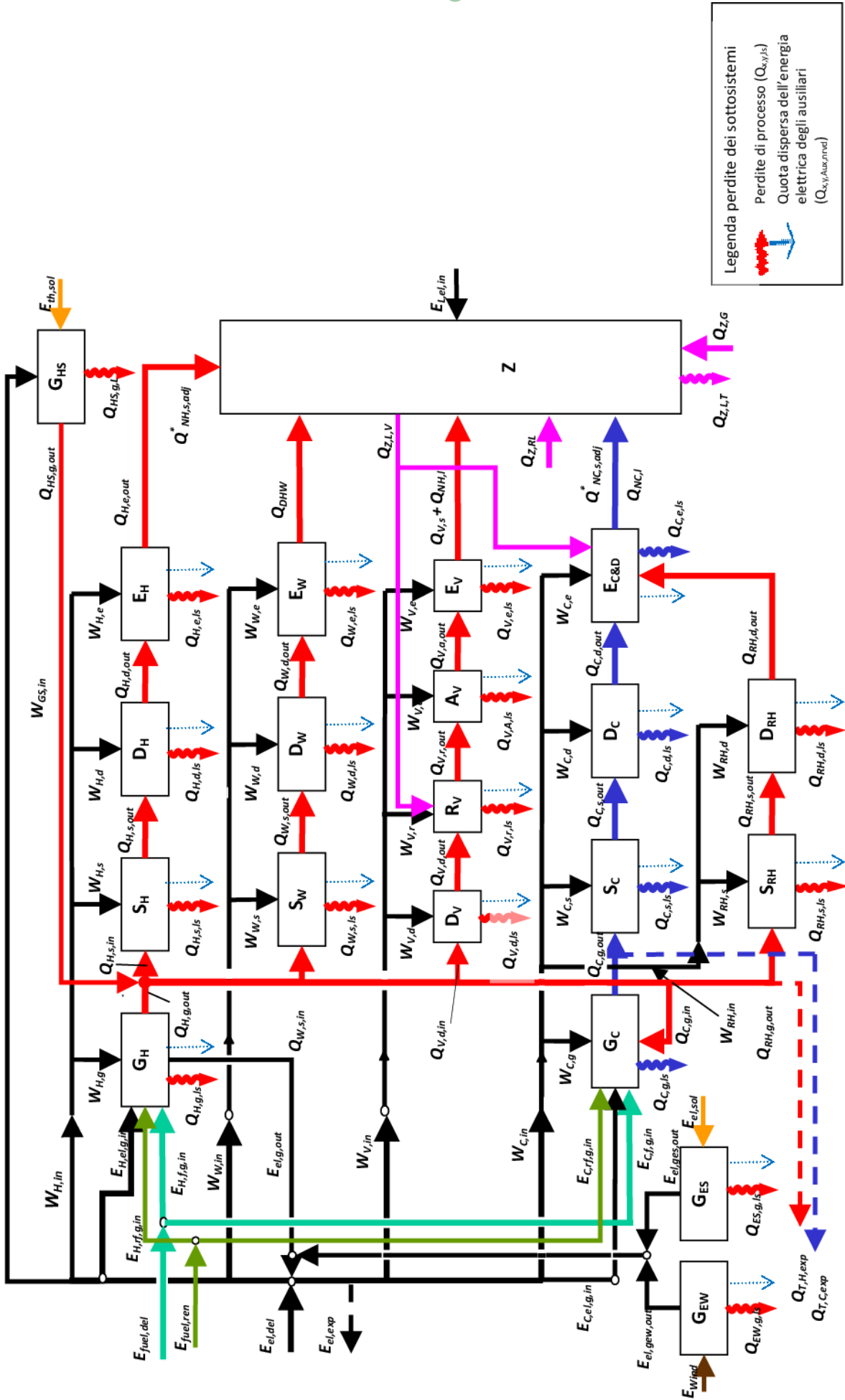


Figura 11 – Schematizzazione dell'impianto termico nella sua configurazione più generale

- $E_{H,f,g,in}$ è l'energia eventualmente fornita al sottosistema di generazione – Centrale Termica - dal generico vettore energetico non rinnovabile non elettrico (gas, olio combustibile, teleriscaldamento, ecc.) per alimentare caldaie o altri apparati che convertano tale vettore in energia termica per il riscaldamento di un fluido termovettore, [kWh];
- $E_{H,rf,g,in}$ è l'energia eventualmente fornita al sottosistema di generazione – Centrale Termica - dal generico vettore energetico rinnovabile non elettrico (biomasse, RSU, biogas, ecc.) per alimentare caldaie o altri apparati che convertano tale vettore in energia termica per il riscaldamento di un fluido termovettore, [kWh];
- $E_{C,f,g,in}$ è l'energia eventualmente fornita al sottosistema di generazione – Centrale Frigorifera - dal generico vettore energetico non rinnovabile non elettrico (gas, olio combustibile, teleriscaldamento, ecc.) per alimentare frigoriferi ad assorbimento o altri apparati che convertano tale vettore in energia termica per il raffreddamento di un fluido termovettore, [kWh];
- $E_{C,rf,g,in}$ è l'energia eventualmente fornita al sottosistema di generazione – Centrale Frigorifera - dal generico vettore energetico rinnovabile non elettrico (biomasse, RSU, biogas, ecc.) per alimentare frigoriferi ad assorbimento o altri apparati che convertano tale vettore in energia termica per il raffreddamento di un fluido termovettore, [kWh];
- $Q_{H,g,out}$ è l'energia termica complessivamente prodotta tramite il riscaldamento di un fluido termovettore dal sottosistema di generazione – Centrale Termica - normalmente asservita al riscaldamento ambientale, [kWh];
- $Q_{HS,g,out}$ è l'energia termica complessivamente prodotta tramite il riscaldamento di un fluido termovettore dal sottosistema di generazione solare, [kWh];
- $Q_{C,g,out}$ è l'energia termica complessivamente prodotta tramite il raffreddamento di un fluido termovettore dal sottosistema di generazione – Centrale Frigorifera - normalmente asservita al raffrescamento ambientale, [kWh];
- $Q_{H,s,in}$ è l'energia termica fornita dal sottosistema di generazione al resto dell'impianto asservito al riscaldamento ambientale (H), [kWh];
- $Q_{W,s,in}$ è l'energia termica fornita dal sottosistema di generazione al resto dell'impianto asservito alla produzione acqua calda sanitaria (W), [kWh];
- $Q_{V,d,in}$ è l'energia termica eventualmente fornita dal generatore – Centrale Termica - al resto dell'impianto asservito alla ventilazione centralizzata con umidificazione e/o preriscaldamento (V), [kWh];
- $Q_{C,g,in}$ è l'energia termica eventualmente fornita dal sottosistema di generazione – Centrale Termica - al sottosistema di generazione – Centrale Frigorifera - per alimentare frigoriferi ad assorbimento o altri apparati che impieghino tale energia termica per il raffreddamento di un fluido termovettore, [kWh];
- $Q_{RH,g,out}$ è l'energia termica eventualmente fornita dal sottosistema di generazione – Centrale Termica - al sottosistema di deumidificazione (RH) per il controllo dell'umidità tramite post-riscaldamento, [kWh];
- $W_{H,in}$ è l'energia elettrica complessivamente assorbita dagli ausiliari dell'impianto di riscaldamento ambientale, [kWh];
- $W_{V,in}$ è l'energia elettrica complessivamente assorbita dagli ausiliari dell'impianto di ventilazione con umidificazione e/o preriscaldamento, [kWh];
- $W_{C,in}$ è l'energia elettrica complessivamente assorbita dagli ausiliari dell'impianto di raffrescamento e deumidificazione ambientale, [kWh];
- $W_{GS,in}$ è l'energia elettrica complessivamente assorbita dagli ausiliari del sottosistema di generazione dell'energia termica da fonte solare, [kWh];
- $W_{x,y}$ è l'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema y-esimo dell'impianto x-esimo, [kWh];
- $Q_{x,y,ls}$ è la perdita termica di processo, cioè l'energia termica dispersa dal sottosistema y-esimo al netto della quota relativa alla dispersione termica degli ausiliari, legata alla modalità di trasferimento dell'energia termica dall'ingresso all'uscita del sottosistema considerato, [kWh];
- $Q_{x,y,Aux,nrvd}$ è la quota dispersa dell'energia elettrica degli ausiliari verso l'ambiente esterno al sottosistema y-esimo, [kWh];
- $Q_{x,y,out}$ è l'energia termica in uscita dal generico sottosistema y-esimo dell'impianto x-esimo, [kWh];
- $Q_{NH,s,adj}^*$ è il fabbisogno di energia termica per il solo riscaldamento “sensibile”, al netto delle eventuali perdite recuperate dai sottosistemi impiantistici, corretto, cioè calcolato considerando l'effettivo carico dovuto alla ventilazione e infiltrazione sulla zona, [kWh];
- $Q_{V,s}$ è il fabbisogno di energia termica per il riscaldamento “sensibile” dell'aria di ventilazione meccanica alle condizioni di immissione desiderate, [kWh];
- $Q_{NH,l}$ è il fabbisogno di energia termica per il solo riscaldamento “latente”, cioè la spesa di energia termica per l'umidificazione controllata dell'aria, [kWh];

- $Q_{NC,s,adj}^*$ è il fabbisogno di energia termica per il solo reffrescamento “sensibile”, al netto delle eventuali perdite recuperate dai sottosistemi impiantistici, corretto, cioè calcolato considerando l’effettivo carico dovuto alla ventilazione e infiltrazione sulla zona, [kWh];
- $Q_{NC,I}$ è il fabbisogno di energia termica per il solo “raffrescamento latente”, cioè la spesa di energia termica per la deumidificazione controllata dell’aria, [kWh];
- Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];
- $Q_{Z,L,T}$ è l’energia termica scambiata per trasmissione dalla zona termica attraverso il suo involucro con l’ambiente circostante, [kWh];
- $Q_{Z,L,V}$ è l’energia termica scambiata per ventilazione controllata meccanicamente dalla zona termica con l’ambiente circostante o, in assenza di impianto di ventilazione, dispersa, [kWh];
- $Q_{Z,G}$ è l’energia termica guadagnata dalla zona termica per apporti solari e interni dovuti a persone e cose, [kWh];
- $Q_{Z,RL}$ è l’energia termica guadagnata dalla zona termica per eventuale recupero parziale delle dispersioni termiche dei sottosistemi impiantistici, [kWh];
- $E_{L,el,in}$ è il fabbisogno annuale di energia elettrica per la sola illuminazione fissa, definito dall’equazione (357) e applicabile solo a destinazioni d’uso non residenziali, [kWh];
- G è il sottosistema di generazione dell’energia termica;
- G_{HS} è il sottosistema di generazione dell’energia termica da fonte solare;
- G_{ES} è il sottosistema di generazione dell’energia elettrica da fotovoltaico;
- G_{EW} è il sottosistema di generazione dell’energia elettrica da fonte eolica;
- S è il sottosistema di accumulo termico;
- D è il sottosistema di distribuzione tramite fluido termovettore;
- E è il sottosistema di emissione/erogazione;
- $E_{C\&D}$ è il sottosistema Unità Trattamento Aria con sottosistema distribuzione aria e sottosistema emissione;
- R è il sottosistema recuperatore termico/entalpico con o senza preriscaldamento dell’aria di ventilazione;
- A è il sottosistema distribuzione aria di ventilazione;
- Z è il sistema involucro della zona termica.

E.7.2 Ripartizione del fabbisogno di energia primaria tra le diverse funzioni

Dal momento che può risultare necessario identificare la quota del fabbisogno di energia primaria dell’edificio relativa ai diversi servizi, cioè riscaldamento o climatizzazione invernale, raffrescamento o climatizzazione estiva, produzione di acqua calda sanitaria e illuminazione artificiale, tali quote vengono determinate come di seguito:

$$E_{PH} = \sum_{m=1}^{12} \left[\begin{aligned} & f_{p,el,del} \cdot (r_{H,el,del} \cdot E_{el,del}) - f_{p,el,exp} \cdot (r_{H,el,exp} \cdot E_{el,exp}) + f_{p,fuel,del} \cdot (r_{H,fuel,del} \cdot E_{fuel,del}) - f_{p,T,H,exp} \cdot Q_{T,H,exp} + \\ & + f_{p,el,sol} \cdot (r_{H,el,sol} \cdot E_{el,sol}) + f_{p,th,sol} \cdot (r_{H,th,sol} \cdot E_{th,sol}) + f_{p,el,wind} \cdot (r_{H,el,wind} \cdot E_{wind}) + \\ & + f_{p,fuel,ren} \cdot (r_{H,fuel,ren} \cdot E_{fuel,ren}) \end{aligned} \right]_m \quad (89)$$

$$E_{PC} = \sum_{m=1}^{12} \left[\begin{aligned} & f_{p,el,del} \cdot (r_{C,el,del} \cdot E_{el,del}) - f_{p,el,exp} \cdot (r_{C,el,exp} \cdot E_{el,exp}) + f_{p,fuel,del} \cdot (r_{C,fuel,del} \cdot E_{fuel,del}) - f_{p,T,C,del} \cdot Q_{T,C,exp} + \\ & + f_{p,el,sol} \cdot (r_{C,el,sol} \cdot E_{el,sol}) + f_{p,th,sol} \cdot (r_{C,th,sol} \cdot E_{th,sol}) + f_{p,el,wind} \cdot (r_{C,el,wind} \cdot E_{wind}) + \\ & + f_{p,fuel,ren} \cdot (r_{C,fuel,ren} \cdot E_{fuel,ren}) \end{aligned} \right]_m \quad (90)$$

$$E_{PW} = \sum_{m=1}^{12} \left[\begin{aligned} & f_{p,el,del} \cdot (r_{W,el,del} \cdot E_{el,del}) - f_{p,el,exp} \cdot (r_{W,el,exp} \cdot E_{el,exp}) + f_{p,fuel,del} \cdot (r_{W,fuel,del} \cdot E_{fuel,del}) + \\ & + f_{p,el,sol} \cdot (r_{W,el,sol} \cdot E_{el,sol}) + f_{p,th,sol} \cdot (r_{W,th,sol} \cdot E_{th,sol}) + f_{p,el,wind} \cdot (r_{W,el,wind} \cdot E_{wind}) + \\ & + f_{p,fuel,ren} \cdot (r_{W,fuel,ren} \cdot E_{fuel,ren}) \end{aligned} \right]_m \quad (91)$$

$$E_{PL} = \sum_{m=1}^{12} \left[\begin{aligned} & f_{p,el,del} \cdot (r_{L,el,del} \cdot E_{el,del}) - f_{p,el,exp} \cdot (r_{L,el,exp} \cdot E_{el,exp}) + f_{p,fuel,del} \cdot (r_{L,fuel,del} \cdot E_{fuel,del}) \\ & + f_{p,el,sol} \cdot (r_{L,el,sol} \cdot E_{el,sol}) + f_{p,el,wind} \cdot (r_{L,el,wind} \cdot E_{wind}) + f_{p,fuel,ren} \cdot (r_{L,fuel,ren} \cdot E_{fuel,ren}) \end{aligned} \right]_m \quad (92)$$

dove, per quanto non definito in precedenza, si ha:

- E_{PH} è il fabbisogno annuale di energia primaria per il riscaldamento o la climatizzazione invernale dell'edificio, [kWh];
- E_{PC} è il fabbisogno annuale di energia primaria per il raffrescamento o la climatizzazione estiva dell'edificio, [kWh];
- E_{PW} è il fabbisogno annuale di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria dell'edificio, [kWh];
- E_{PL} è il fabbisogno annuale di energia primaria per l'illuminazione artificiale dell'edificio, [kWh];
- $r_{x,el,del}$ è il fattore di ripartizione dell'energia elettrica fornita all'edificio dalla rete in energia elettrica richiesta per il servizio x-esimo;
- $r_{x,el,exp}$ è il fattore di ripartizione dell'energia elettrica esportata dall'edificio in energia elettrica esportata dal servizio x-esimo;
- $r_{x,fuel,del}$ è il fattore di ripartizione dell'energia del generico vettore energetico non elettrico (*fuel*) fornita all'edificio in energia richiesta per il servizio x-esimo;
- $r_{x,el,sol}$ è il fattore di ripartizione dell'energia elettrica fornita all'edificio da fonte solare in energia elettrica richiesta per il servizio x-esimo;
- $r_{x,th,sol}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita all'edificio da fonte solare in energia termica richiesta per il servizio x-esimo;
- $r_{x,el,wind}$ è il fattore di ripartizione dell'energia elettrica fornita all'edificio da fonte eolica in energia elettrica esportata dal servizio x-esimo;
- $r_{x,fuel,ren}$ è il fattore di ripartizione dell'energia del generico vettore energetico rinnovabile non elettrico (*fuel*) fornita all'edificio in energia richiesta per il servizio x-esimo;
- m è l'indice del generico mese dell'anno.

Si assume che l'energia termica prodotta in eccesso e ceduta ad una rete di teleriscaldamento esterna al sistema edificio sia ad esclusivo carico del sottosistema di generazione asservito al servizio riscaldamento ambientale. L'eventuale energia termica prodotta in eccesso e ceduta ad una rete di teleraffreddamento esterna al sistema edificio si considera a carico del sottosistema di generazione asservito al servizio di raffrescamento ambientale.

I fattori di ripartizione dei vari vettori energetici rispetto ai diversi servizi resi (cioè riscaldamento ambientale o climatizzazione invernale, raffrescamento ambientale o climatizzazione estiva, produzione acqua calda sanitaria, illuminazione artificiale), nell'ipotesi di generazione di "calore" comune ai diversi servizi, si calcolano come segue:

- per l'energia elettrica richiesta alla rete, $E_{el,del}$:

$$\begin{aligned}
 r_{H,el,del} &= f_{H,el,req} \\
 r_{C,el,del} &= f_{C,el,req} \\
 r_{W,el,del} &= f_{W,el,req} \\
 r_{L,el,del} &= f_{L,el,req}
 \end{aligned}
 \quad \text{con:} \quad r_{H,el,del} + r_{C,el,del} + r_{W,el,del} + r_{L,el,del} = 1$$
(93)

dove, essendo la quota complessivamente richiesta dai vari servizi, $E_{el,req}$, pari a:

$$E_{el,req} = (E_{H,el,g,in} + W_{H,in} + W_{V,in} + W_{GS,in}) + (E_{C,el,g,in} + W_{C,in}) + (W_{W,in}) + (E_{L,el,in})$$
(94)

si hanno i seguenti fattori di ripartizione dell'energia elettrica richiesta, $E_{el,req}$, rispetto ai vari servizi resi:

$$\begin{aligned}
 f_{H,el,req} &= \frac{E_{H,el,g,in} + W_{H,in} + W_{V,in} - W_{H,g} + f_{H\&HS,H} \cdot (W_{H,g} + W_{GS,in})}{E_{el,req}} \\
 f_{C,el,req} &= \frac{E_{C,el,g,in} + W_{C,in} + f_{H\&HS,C} \cdot (W_{H,g} + W_{GS,in})}{E_{el,req}} \\
 f_{W,el,req} &= \frac{W_{W,in} + f_{H\&HS,W} \cdot (W_{H,g} + W_{GS,in})}{E_{el,req}} \\
 f_{L,el,req} &= \frac{E_{L,el,in}}{E_{el,req}}
 \end{aligned}
 \quad \text{con:} \quad f_{H,el,req} + f_{C,el,req} + f_{W,el,req} + f_{L,el,req} = 1$$
(95)

con:

$$\begin{aligned}
 f_{H\&HS,H} &= \frac{Q_{T,H,exp} + Q_{H,s,in} + Q_{V,d,in}}{Q_{H,g,out} + Q_{HS,g,out}} \\
 f_{H\&HS,C} &= \frac{Q_{C,g,in} + Q_{RH,g,out}}{Q_{H,g,out} + Q_{HS,g,out}} \\
 f_{H\&HS,W} &= \frac{Q_{W,s,in}}{Q_{H,g,out} + Q_{HS,g,out}}
 \end{aligned}
 \quad \text{con:} \quad f_{H\&HS,H} + f_{H\&HS,C} + f_{H\&HS,W} = 1$$

(96)

dove, per quanto non definito in precedenza, si ha:

$f_{H\&HS,H}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore "di calore" più il sistema solare termico al servizio riscaldamento o climatizzazione invernale;

$f_{H\&HS,C}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore "di calore" più il sistema solare termico al servizio raffrescamento o climatizzazione estiva;

$f_{H\&HS,W}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore "di calore" più il sistema solare termico al servizio della produzione di acqua calda sanitaria.

- per l'energia elettrica ceduta alla rete, $E_{el,exp}$:

nell'ipotesi di ripartire l'eventuale eccesso di autoproduzione proporzionalmente al fabbisogno elettrico di ogni servizio, si ha:

$$\begin{aligned}
 r_{H,el,exp} &= f_{H,el,req} \\
 r_{C,el,exp} &= f_{C,el,req} \\
 r_{W,el,exp} &= f_{W,el,req} \\
 r_{L,el,exp} &= f_{L,el,req}
 \end{aligned}
 \quad \text{con:} \quad r_{H,el,exp,i} + r_{C,el,exp,i} + r_{W,el,exp,i} + r_{L,el,exp,i} = 1$$

(97)

- per l'energia del vettore energetico non rinnovabile non elettrico in ingresso al sistema, $E_{fuel,del}$:

$$\begin{aligned}
 r_{H,fuel,del} &= \frac{E_{H,f,g,in}}{E_{fuel,del}} \cdot f_{H,H} \cdot (f_{GH,Q} + f_{GH,el} \cdot f_{H,el,req}) \\
 r_{C,fuel,del} &= \frac{E_{C,f,g,in}}{E_{fuel,del}} + \frac{E_{H,f,g,in}}{E_{fuel,del}} \cdot f_{H,C} \cdot (f_{GH,Q} + f_{GH,el} \cdot f_{C,el,req}) \\
 r_{W,fuel,del} &= \frac{E_{H,f,g,in}}{E_{fuel,del}} \cdot f_{H,W} \cdot (f_{GH,Q} + f_{GH,el} \cdot f_{W,el,req}) \\
 r_{L,fuel,del} &= \frac{E_{H,f,g,in}}{E_{fuel,del}} \cdot (f_{GH,el} \cdot f_{L,el,req})
 \end{aligned}
 \quad \text{con:} \quad r_{H,fuel,del} + r_{C,fuel,del} + r_{W,fuel,del} + r_{L,fuel,del} = 1$$

(98)

con:

$$\begin{aligned}
 f_{H,H} &= \frac{Q_{T,H,exp} + Q_{H,s,in} + Q_{V,d,in} - Q_{HS,g,out} \cdot f_{H\&HS,H}}{Q_{H,g,out}} \\
 f_{H,C} &= \frac{Q_{C,g,in} + Q_{RH,g,out} - Q_{HS,g,out} \cdot f_{H\&HS,C}}{Q_{H,g,out}} \\
 f_{H,W} &= \frac{Q_{W,s,in} - Q_{HS,g,out} \cdot f_{H\&HS,W}}{Q_{H,g,out}}
 \end{aligned}
 \quad \text{con:} \quad f_{H,H} + f_{H,C} + f_{H,W} = 1$$

(99)

dove, per quanto non definito in precedenza, si ha:

$f_{H,H}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore "di calore" al servizio di riscaldamento o climatizzazione invernale;

$f_{H,C}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore "di calore" al servizio di raffrescamento o climatizzazione estiva;

$f_{H,W}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore "di calore" al servizio della produzione di acqua calda sanitaria;

e con:

$$f_{GH,Q} = \frac{Q_{H,g,out}}{Q_{H,g,out} + E_{el,g,out}}$$

$$f_{GH,el} = \frac{E_{el,g,out}}{Q_{H,g,out} + E_{el,g,out}} \quad \text{con:} \quad f_{GH,Q} + f_{GH,el} = 1 \quad (100)$$

dove:

$f_{GH,Q}$ è il fattore di utilizzazione del sistema di cogenerazione come generatore termico;

$f_{GH,el}$ è il fattore di utilizzazione del sistema di cogenerazione come generatore elettrico.

I fattori di ripartizione per i vettori energetici rinnovabili rispetto ai servizi resi sono calcolabili come:

- per l'energia elettrica fornita da fonte solare, $E_{el,sol}$:

$$r_{H,el,sol} = f_{H,el,req}$$

$$r_{C,el,sol} = f_{C,el,req}$$

$$r_{W,el,sol} = f_{W,el,req} \quad \text{con:} \quad r_{H,el,sol} + r_{C,el,sol} + r_{W,el,sol} + r_{L,el,sol} = 1$$

$$r_{L,el,sol} = f_{L,el,req} \quad (101)$$

- per l'energia elettrica fornita da fonte eolica, $E_{el,wind}$:

$$r_{H,el,wind} = f_{H,el,req}$$

$$r_{C,el,wind} = f_{C,el,req}$$

$$r_{W,el,wind} = f_{W,el,req} \quad \text{con:} \quad r_{H,el,wind} + r_{C,el,wind} + r_{W,el,wind} + r_{L,el,wind} = 1$$

$$r_{L,el,wind} = f_{L,el,req} \quad (102)$$

- per l'energia termica fornita da fonte solare, $E_{th,sol}$:

$$r_{H,th,sol} = f_{H\&HS,H}$$

$$r_{C,th,sol} = f_{H\&HS,C}$$

$$r_{W,th,sol} = f_{H\&HS,W} \quad \text{con:} \quad r_{H,th,sol} + r_{C,th,sol} + r_{W,th,sol} = 1 \quad (103)$$

- per l'energia del vettore energetico rinnovabile non elettrico in ingresso al sistema, $E_{fuel,ren}$:

$$r_{H,fuel,ren} = \frac{E_{H,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} \cdot f_{H,H} \cdot (f_{GH,Q} + f_{GH,el} \cdot f_{H,el,req})$$

$$r_{C,fuel,ren} = \frac{E_{C,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} + \frac{E_{H,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} \cdot f_{H,C} \cdot (f_{GH,Q} + f_{GH,el} \cdot f_{C,el,req})$$

$$r_{W,fuel,ren} = \frac{E_{H,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} \cdot f_{H,W} \cdot (f_{GH,Q} + f_{GH,el} \cdot f_{W,el,req})$$

$$r_{L,fuel,ren} = \frac{E_{H,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} \cdot (f_{GH,el} \cdot f_{L,el,req}) \quad \text{con:} \quad r_{H,fuel,ren} + r_{C,fuel,ren} + r_{W,fuel,ren} + r_{L,fuel,ren} = 1 \quad (104)$$

E.7.2.1 Generazione termica separata per i diversi servizi

Per un sistema impiantistico che preveda la generazione separata di energia termica “calda” tra i diversi servizi di riscaldamento o climatizzazione invernale, raffrescamento o climatizzazione estiva, produzione di acqua calda sanitaria, i fattori di ripartizione dei vari vettori energetici rispetto ai diversi servizi resi, definiti nel paragrafo precedente, si modificano, con riferimento allo schema di Figura 12, come segue:

- per l'energia elettrica richiesta alla rete, $E_{el,del}$:

$$r_{H,el,del} = f_{H,el,req}$$

$$r_{C,el,del} = f_{C,el,req}$$

$$r_{W,el,del} = f_{W,el,req} \quad \text{con:} \quad r_{H,el,del} + r_{C,el,del} + r_{W,el,del} + r_{L,el,del} = 1$$

$$r_{L,el,del} = f_{L,el,req} \quad (105)$$

dove, essendo la quota complessivamente richiesta dai vari servizi, $E_{el,req}$, pari a:

$$E_{el,req} = (E_{H,el,g,in} + W_{H,in} + W_{V,in}) + (E_{C,el,g,in} + W_{C,in} + E_{HC,el,g,in}) + (E_{HW,el,g,in} + W_{W,in}) + (E_{L,el,in}) + (W_{GS,in}) \quad (106)$$

si hanno i seguenti fattori di ripartizione dell'energia elettrica richiesta, $E_{el,req}$, rispetto ai vari servizi resi:

$$\begin{aligned} f_{H,el,req} &= \frac{E_{H,el,g,in} + W_{H,in} + W_{V,in} + f_{GS,H} \cdot W_{GS,in}}{E_{el,req}} \\ f_{C,el,req} &= \frac{E_{C,el,g,in} + W_{C,in} + E_{HC,el,g,in} + f_{GS,C} \cdot W_{GS,in}}{E_{el,req}} \\ f_{W,el,req} &= \frac{E_{HW,el,g,in} + W_{W,in} + f_{GS,W} \cdot W_{GS,in}}{E_{el,req}} \\ f_{L,el,req} &= \frac{E_{L,el,in}}{E_{el,req}} \quad \text{con:} \quad f_{H,el,req} + f_{C,el,req} + f_{W,el,req} + f_{L,el,req} = 1 \end{aligned} \quad (107)$$

e con:

$$\begin{aligned} f_{GS,H} &= \frac{Q_{HS,g,out,H}}{Q_{HS,g,out}} \\ f_{GS,C} &= \frac{Q_{HS,g,out,C}}{Q_{HS,g,out}} \\ f_{GS,W} &= \frac{Q_{HS,g,out,W}}{Q_{HS,g,out}} \end{aligned} \quad \text{con:} \quad f_{GS,H} + f_{GS,C} + f_{GS,W} = 1 \quad (108)$$

dove:

- $f_{GS,H}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore solare al servizio di riscaldamento o climatizzazione invernale;
- $f_{GS,C}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore solare al servizio di raffrescamento o climatizzazione estiva;
- $f_{GS,W}$ è il fattore di ripartizione dell'energia termica fornita dal generatore solare al servizio della produzione di acqua calda sanitaria.

- per l'energia elettrica ceduta alla rete, $E_{el,exp}$:

nell'ipotesi di ripartire l'eventuale eccesso di autoproduzione proporzionalmente al fabbisogno elettrico di ogni servizio, si ha:

$$\begin{aligned} r_{H,el,exp} &= f_{H,el,req} \\ r_{C,el,exp} &= f_{C,el,req} \\ r_{W,el,exp} &= f_{W,el,req} \\ r_{L,el,exp} &= f_{L,el,req} \end{aligned} \quad \text{con:} \quad r_{H,el,exp,i} + r_{C,el,exp,i} + r_{W,el,exp,i} + r_{L,el,exp,i} = 1 \quad (109)$$

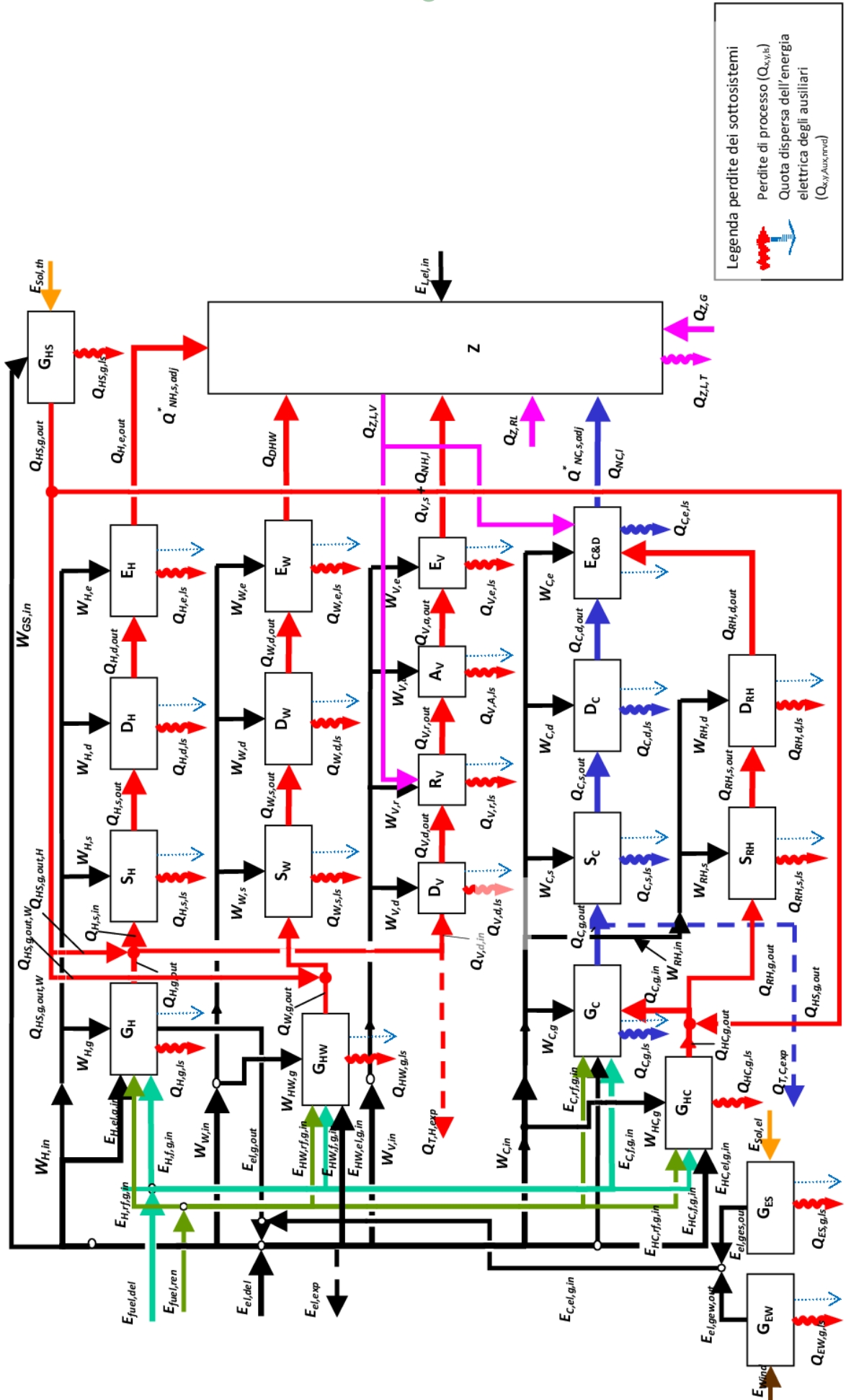


Figura 12 – Schematizzazione dell'impianto termico con generazione termica separata

- per l'energia del vettore energetico non rinnovabile non elettrico in ingresso al sistema, $E_{fuel,del}$:

$$\begin{aligned}
 r_{H,fuel,del} &= \frac{E_{H,f,g,in}}{E_{fuel,del}} \cdot (f_{GH,Q} + f_{GH,el} \cdot f_{H,el,req}) \\
 r_{C,fuel,del} &= \frac{E_{HC,f,g,in}}{E_{fuel,del}} + \frac{E_{C,f,g,in}}{E_{fuel,del}} + \frac{E_{H,f,g,in}}{E_{fuel,del}} \cdot (f_{GH,el} \cdot f_{C,el,req}) \\
 r_{W,fuel,del} &= \frac{E_{HW,f,g,in}}{E_{fuel,del}} + \frac{E_{H,f,g,in}}{E_{fuel,del}} \cdot (f_{GH,el} \cdot f_{W,el,req}) \\
 r_{L,fuel,del} &= \frac{E_{H,f,g,in}}{E_{fuel,del}} \cdot (f_{GH,el} \cdot f_{L,el,req}) \quad \text{con:} \quad r_{H,fuel,del} + r_{C,fuel,del} + r_{W,fuel,del} + r_{L,fuel,del} = 1
 \end{aligned}
 \tag{110}$$

- per l'energia elettrica fornita da fonte solare, $E_{el,sol}$:

$$\begin{aligned}
 r_{H,el,sol} &= f_{H,el,req} \\
 r_{C,el,sol} &= f_{C,el,req} \\
 r_{W,el,sol} &= f_{W,el,req} \quad \text{con:} \quad r_{H,el,sol} + r_{C,el,sol} + r_{W,el,sol} + r_{L,el,sol} = 1 \\
 r_{L,el,sol} &= f_{L,el,req}
 \end{aligned}
 \tag{111}$$

- per l'energia elettrica fornita da fonte eolica, $E_{el,wind}$:

$$\begin{aligned}
 r_{H,el,wind} &= f_{H,el,req} \\
 r_{C,el,wind} &= f_{C,el,req} \\
 r_{W,el,wind} &= f_{W,el,req} \quad \text{con:} \quad r_{H,el,wind} + r_{C,el,wind} + r_{W,el,wind} + r_{L,el,wind} = 1 \\
 r_{L,el,wind} &= f_{L,el,req}
 \end{aligned}
 \tag{112}$$

- per l'energia termica fornita da fonte solare, $E_{th,sol}$:

$$\begin{aligned}
 r_{H,th,sol} &= f_{GS,H} \\
 r_{C,th,sol} &= f_{GS,C} \\
 r_{W,th,sol} &= f_{GS,W} \quad \text{con:} \quad r_{H,th,sol} + r_{C,th,sol} + r_{W,th,sol} = 1
 \end{aligned}
 \tag{113}$$

- per l'energia del vettore energetico rinnovabile non elettrico in ingresso al sistema, $E_{fuel,ren}$:

$$\begin{aligned}
 r_{H,fuel,ren} &= \frac{E_{H,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} \cdot (f_{GH,Q} + f_{GH,el} \cdot f_{H,el,req}) \\
 r_{C,fuel,ren} &= \frac{E_{HC,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} + \frac{E_{C,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} + \frac{E_{H,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} \cdot (f_{GH,el} \cdot f_{C,el,req}) \\
 r_{W,fuel,ren} &= \frac{E_{HW,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} + \frac{E_{H,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} \cdot (f_{GH,el} \cdot f_{W,el,req}) \\
 r_{L,fuel,ren} &= \frac{E_{H,rf,g,in}}{E_{fuel,ren}} \cdot (f_{GH,el} \cdot f_{L,el,req}) \quad \text{con:} \quad r_{H,fuel,ren} + r_{C,fuel,ren} + r_{W,fuel,ren} + r_{L,fuel,ren} = 1
 \end{aligned}
 \tag{114}$$

Le quantità riportate in Figura 12, aggiuntive rispetto a quelle già identificate in Figura 11, rappresentano rispettivamente:

$E_{HW,el,g,in}$ è l'energia eventualmente fornita al sottosistema di generazione – HW - dal vettore energia elettrica per alimentare apparati che convertano tale vettore in energia termica per la produzione dedicata di acqua calda sanitaria, [kWh];

$E_{HW,rf,g,in}$ è l'energia eventualmente fornita al sottosistema di generazione – HW - dal generico vettore energetico rinnovabile non elettrico (biomasse, RSU, biogas, ecc.) per alimentare caldaie o altri apparati che convertano tale vettore in energia termica per la produzione dedicata di acqua calda sanitaria, [kWh];

- $E_{HC,el,g,in}$ è l'energia eventualmente fornita al sottosistema di generazione – HC - dal vettore energia elettrica per alimentare apparati che convertano tale vettore in energia termica dedicata all'alimentazione di macchine frigorifere e/o del post-riscaldamento nella climatizzazione estiva, [kWh];
- $E_{HC,rf,g,in}$ è l'energia eventualmente fornita al sottosistema di generazione – HC - dal generico vettore energetico rinnovabile non elettrico (biomasse, RSU, biogas, ecc.) per alimentare caldaie o altri apparati che convertano tale vettore in energia termica per il riscaldamento di un fluido termovettore dedicato all'alimentazione di macchine frigorifere e/o del post-riscaldamento nella climatizzazione estiva, [kWh];
- $Q_{HW,g,out}$ è l'energia termica complessivamente prodotta dal sottosistema di generazione – HW - dedicato alla produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];
- $Q_{HC,g,out}$ è l'energia termica complessivamente prodotta dal sottosistema di generazione – HC - per il riscaldamento di un fluido termovettore dedicato all'alimentazione di macchine frigorifere e/o del post-riscaldamento nella climatizzazione estiva, [kWh];
- $Q_{HS,g,out,W}$ è la quota dedicata alla produzione dell'acqua calda sanitaria dell'energia termica prodotta tramite il riscaldamento di un fluido termovettore dal sottosistema di generazione solare, [kWh];
- $Q_{HS,g,out,H}$ è la quota dedicata al riscaldamento ambientale o climatizzazione invernale dell'energia termica prodotta tramite il riscaldamento di un fluido termovettore dal sottosistema di generazione solare, [kWh];
- $Q_{HS,g,out,C}$ è la quota dedicata al raffrescamento ambientale o climatizzazione estiva dell'energia termica prodotta tramite il riscaldamento di un fluido termovettore dal sottosistema di generazione solare, [kWh].

E.7.2.2 Energia elettrica autoprodotta ed esportata

L'energia elettrica autoprodotta dal sistema impiantistico, $E_{el,self}$, è in generale pari a:

$$E_{el,self} = E_{el,g,out} + E_{el,ges,out} + E_{el,gew,out} \quad (115)$$

dove:

- $E_{el,self}$ è l'energia elettrica autoprodotta dal sistema impiantistico, [kWh];
- $E_{el,g,out}$ è l'energia elettrica eventualmente prodotta dal sottosistema di generazione – Centrale Termica - per il riscaldamento di un fluido termovettore qualora impieghi un cogeneratore termo-elettrico, [kWh];
- $E_{el,ges,out}$ è l'energia elettrica eventualmente prodotta tramite pannelli fotovoltaici, [kWh];
- $E_{el,gew,out}$ è l'energia elettrica eventualmente prodotta tramite generatori eolici, [kWh].

Per la (94) e la (115) il bilancio elettrico mensile diventa:

$$E_{el,del,m} - E_{el,exp,m} = E_{el,req,m} - E_{el,self,m} \quad (116)$$

dove:

- $E_{el,del}$ è l'energia elettrica complessivamente fornita all'edificio per i servizi richiesti, [kWh];
- $E_{el,exp}$ è l'energia elettrica eventualmente ceduta alla rete elettrica nazionale, qualora vi sia autoproduzione eccedente il fabbisogno, [kWh];
- $E_{el,req}$ è l'energia elettrica complessivamente richiesta dai vari servizi, [kWh];
- $E_{el,self}$ è l'energia elettrica autoprodotta dal sistema impiantistico, [kWh];
- m è l'indice del generico mese dell'anno.

Nel generico mese m si possono presentare due casi:

- $E_{el,del,m} - E_{el,exp,m} \geq 0 \Rightarrow$ non si ha energia esportata;
- $E_{el,del,m} - E_{el,exp,m} < 0 \Rightarrow$ si ha energia esportata.

In assenza di un calcolo dettagliato dei profili temporali di autoproduzione e di domanda elettrica, la separazione tra produzione e richiesta viene fatta su base mensile nel seguente modo:

1. si suppone che la domanda sia soddisfatta solo dall'autoproduzione e si calcola l'eventuale eccesso o debito come:

$$\Delta E_{el,self,m} = E_{el,self,m} - E_{el,req,m} \quad (117)$$

2. se si ha un eccesso di energia elettrica autoprodotta ($\Delta E_{el, self, m} \geq 0$) si assume che nel mese m si abbia solo esportazione; se invece si ha un debito ($\Delta E_{el, self, m} < 0$), si assume che nel mese m si abbia solo importazione; in tale ipotesi l'energia elettrica importata e quella esportata sono calcolabili come:

$$E_{el, exp, m} = \max[0; \Delta E_{el, self, m}]$$

$$E_{el, del, m} = -\min[0; \Delta E_{el, self, m}]$$
(118)

- dove:
 $E_{el, exp}$ è l'energia elettrica eventualmente ceduta alla rete elettrica nazionale, qualora vi sia autoproduzione eccedente il fabbisogno, [kWh];
 $E_{el, del}$ è l'energia elettrica complessivamente fornita all'edificio per i servizi richiesti, [kWh];
 m è l'indice del generico mese dell'anno.

E.7.3 Schematizzazione del generico sottosistema impiantistico

Per ogni sottosistema, identificato con il pedice y, appartenente al sistema impiantistico x-esimo, vale, in generale, il seguente bilancio energetico:

$$Q_{x, y, in} + W_{x, y} = Q_{x, y, out} + Q_{x, y, L}$$
(119)

- dove:
 $Q_{x, y, in}$ è l'energia termica in ingresso al generico sottosistema y-esimo, [kWh];
 $W_{x, y}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del generico sottosistema y-esimo, [kWh];
 $Q_{x, y, out}$ è l'energia termica richiesta al generico sottosistema y-esimo [kWh];
 $Q_{x, y, L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal generico sottosistema y-esimo, [kWh].

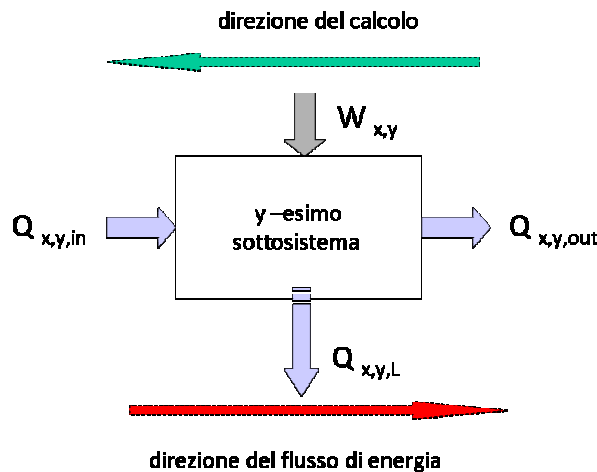


Figura 13- Descrizione funzionale del sottosistema y del sistema impiantistico x

L'energia elettrica degli ausiliari viene totalmente convertita in energia termica, parzialmente recuperata in termini di incremento dell'energia termica in uscita al sottosistema, cioè:

$$W_{x, y} = Q_{x, y, Aux} = Q_{x, y, Aux, rvd} + Q_{x, y, Aux, nrvd} = k_{x, y} \cdot W_{x, y} + (1 - k_{x, y}) \cdot W_{x, y}$$
(120)

- dove:
 $W_{x, y}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del generico sottosistema y-esimo, [kWh];
 $Q_{x, y, Aux, rvd}$ è la quota recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari in termini di incremento dell'energia termica in uscita al sottosistema y-esimo, [kWh];
 $Q_{x, y, Aux, nrvd}$ è la quota dispersa dell'energia elettrica degli ausiliari verso l'ambiente esterno al sottosistema y-esimo, [kWh];
 $k_{x, y}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del generico sottosistema y-esimo.

L'energia termica complessivamente dispersa dal sottosistema y-esimo è a sua volta data da:

$$Q_{x,y,L} = Q_{x,y,ls} + Q_{x,y,Aux,nrvd} = Q_{x,y,ls} + (1 - k_{x,y}) \cdot W_{x,y} \quad (121)$$

dove:

$Q_{x,y,L}$ è l'energia termica complessivamente dispersa dal sottosistema y-esimo, [kWh];

$Q_{x,y,ls}$ è la perdita termica di processo, cioè l'energia termica dispersa dal sottosistema y-esimo al netto della quota relativa alla dispersione termica degli ausiliari, legata alla modalità di trasferimento dell'energia termica dall'ingresso all'uscita del sottosistema considerato, [kWh];

$Q_{x,y,Aux,nrvd}$ è la quota dispersa dell'energia elettrica degli ausiliari verso l'ambiente esterno al sottosistema y-esimo, [kWh].

Tale energia termica dispersa può in parte essere eventualmente recuperata da un altro sottosistema o sistema, cioè in generale si ha:

$$Q_{x,y,L} = Q_{x,y,L,rbl} + Q_{x,y,L,nrbl} \quad (122)$$

dove:

$Q_{x,y,L,rbl}$ è la quota eventualmente recuperabile dal sistema involucro dell'energia termica dispersa dal sottosistema y-esimo, [kWh];

$Q_{x,y,L,nrbl}$ è la quota eventualmente non recuperabile dal sistema involucro dell'energia termica dispersa dal sottosistema y-esimo, [kWh].

Introdotta tali ripartizioni nel bilancio energetico espresso dalla (119) si ottiene il seguente bilancio termico:

$$Q_{x,y,in} = Q_{x,y,out} + Q_{x,y,ls} - k_{x,y} \cdot W_{x,y} \quad (123)$$

da cui si può calcolare l'energia termica richiesta in ingresso, per ogni sottosistema, note l'energia termica richiesta in uscita, le perdite termiche di processo e la quota recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari.

Le perdite termiche di processo dei sottosistemi, ove possibile, vengono determinate attraverso l'impiego del rendimento del sottosistema, $\eta_{x,y}$ secondo la seguente relazione:

$$Q_{x,y,ls} = \left(\frac{1}{\eta_{x,y}} - 1 \right) \cdot Q_{x,y,out} \quad (124)$$

dove:

$Q_{x,y,ls}$ è la perdita termica di processo, cioè l'energia termica dispersa dal sottosistema y-esimo al netto della quota relativa alla dispersione termica degli ausiliari, legata solo al modo in cui il sottosistema "trasferisce" l'energia termica dall'ingresso all'uscita del sottosistema considerato, [kWh];

$\eta_{x,y}$ è il rendimento del sottosistema y-esimo;

$Q_{x,y,out}$ è l'energia termica richiesta al generico sottosistema y-esimo [kWh].

Ai fini della presente procedura di calcolo la determinazione del rendimento del sottosistema y-esimo, $\eta_{x,y}$, si effettua utilizzando i prospetti contenenti dati precalcolati in funzione della tipologia di sottosistema e di uno o più parametri caratteristici.

E.7.4 Perdite recuperabili e fabbisogno termico netto

La procedura di calcolo del fabbisogno di energia primaria dell'edificio segue, nella sua applicazione, un percorso inverso a quello delineato dai flussi di energia tra i vari sottosistemi, come riportato in Figura 11.

Il calcolo parte quindi dai fabbisogni termici della zona termica (o edificio se mono-zona), nelle sue varie componenti, e procede a ritroso con la determinazione delle perdite termiche di ogni sottosistema e degli assorbimenti elettrici degli ausiliari. Note tali perdite è possibile calcolare la quota eventualmente recuperata dal sistema involucro della zona termica, $Q_{Z,RL}$, definita come:

$$Q_{Z,LR} = \sum_{x=1}^{N_{imp}} \sum_{y=1}^{N_{sub}} (f_{R,x,y} \cdot Q_{x,y,L}) \quad (125)$$

dove:

$Q_{Z,LR}$ è la quota parte delle perdite termiche dei sottosistemi recuperata dal sistema involucro della zona termica considerata, [kWh];

$Q_{x,y,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal generico sottosistema y-esimo appartenente al sistema impiantistico x-esimo, tale grandezza può essere sia positiva (perdita) sia negativa (guadagno), [kWh];

- $f_{R,x,y}$ è il fattore di recupero dell'energia termica dispersa complessivamente dal generico sottosistema y-esimo appartenente al sistema impiantistico x-esimo;
- N_{imp} è il numero di sistemi impiantistici che servono la zona termica considerata;
- N_{sub} è il numero di sottosistemi impiantistici che servono la zona termica considerata.

In presenza di perdite recuperate occorre ripetere il calcolo partendo dal fabbisogno termico netto della zona termica, definito come:

$$Q_{NH,s}^* = Q_{NH,s} - Q_{Z,LR} \quad (126)$$

$$Q_{NC,s}^* = Q_{NC,s} + Q_{Z,LR} \quad (127)$$

dove:

- $Q_{NH,s}^*$ è il fabbisogno di energia termica per il solo riscaldamento “sensibile” della zona termica al netto delle perdite recuperate, [kWh];
- $Q_{NC,s}^*$ è il fabbisogno di energia termica per il solo raffrescamento “sensibile” della zona termica al netto delle perdite recuperate, [kWh];
- $Q_{Z,LR}$ è la quota parte delle perdite termiche dei sottosistemi recuperata dal sistema involucro della zona termica considerata, [kWh].

Il calcolo così impostato richiederebbe di procedere per iterazioni successive, giacché cambiando il fabbisogno termico netto della zona variano anche le perdite dei vari sottosistemi impiantistici, la loro quota recuperata e quindi ancora il fabbisogno termico netto definito sopra.

Per evitare tali iterazioni, si considerano nulli tutti i fattori di recupero dell'energia termica dispersa complessivamente da ogni sottosistema impiantistico relativo ad ogni servizio, ad esclusione di quelli relativi alla produzione, all'accumulo, alla distribuzione e all'erogazione dell'acqua calda sanitaria; cioè:

$$Q_{Z,LR} = \sum_{y=1}^{N_{sub}} (f_{R,W,y} \cdot Q_{W,y,L}) \quad (128)$$

dove:

- $Q_{Z,LR}$ è la quota parte delle perdite termiche complessive dei sottosistemi recuperata dal sistema involucro della zona termica considerata, [kWh];
- $f_{R,W,y}$ è il fattore di recupero dell'energia termica dispersa complessivamente dal generico sottosistema y-esimo appartenente al sistema impiantistico asservito alla produzione di acqua calda sanitaria;
- $Q_{W,y,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal generico sottosistema y-esimo appartenente al sistema impiantistico asservito alla produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];
- N_{sub} è il numero di sottosistemi impiantistici che servono la zona termica considerata.

I termini $Q_{W,y,L}$ sono sempre positivi (solo perdite) e quindi $Q_{Z,LR}$ è sempre definito positivo, sia nella stagione di riscaldamento sia nella stagione di raffrescamento.

Di conseguenza prima di procedere al calcolo del fabbisogno di energia primaria per gli altri servizi erogati, occorre calcolare la richiesta di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria e le relative perdite.

E.7.5 Ripartizione delle potenze termiche/elettriche ed assorbimenti elettrici da considerare nel calcolo

Nel caso in cui l'edificio, o la porzione di edificio oggetto di certificazione energetica, sia servito da uno o più sistemi di generazione e ausiliari elettrici condivisi con altri edifici o porzioni di edificio non coinvolti nella certificazione, le potenze termiche/elettriche devono essere corrette o in funzione del fabbisogno di energia termica dell'involucro delle zone termiche oggetto di certificazione o in funzione dell'effettivo volume lordo considerato.

Gli assorbimenti elettrici da considerare nel calcolo sono quelli di progetto, in assenza di tali dati si assumono le potenze elettriche di targa.

E.7.6 Efficienza energetica dell'edificio e dell'impianto termico

La caratterizzazione della prestazione energetica dell'edificio e dell'impianto termico è realizzata attraverso l'introduzione del concetto di efficienza energetica, che è definita in generale come il rapporto tra l'effetto richiesto e la spesa effettuata per ottenerlo. Tale definizione di efficienza fa sempre riferimento alla spesa energetica in termini di energia primaria, indipendentemente dalla effettiva sorgente o vettore energetico impiegato, per consentire la comparabilità delle diverse soluzioni impiantistiche ai fini della riduzione dell'impiego dei combustibili fossili e della CO₂.

Si definiscono quindi più efficienze per mettere in evidenza i vari processi di conversione dell'energia legati ai diversi servizi, riscaldamento o climatizzazione invernale, raffrescamento o climatizzazione estiva, produzione di acqua calda sanitaria, illuminazione, produzione di energia elettrica e/o termica; si definiscono inoltre delle efficienze globali, sia per i diversi servizi, sia per l'edificio, per caratterizzarne complessivamente la prestazione.

E.7.6.1 Efficienza globale media annuale dell'edificio

L'efficienza globale media annuale dell'edificio corrisponde all'efficienza dell'impianto termico e dell'impianto di illuminazione (quest'ultimo considerato nel calcolo solo per destinazioni d'uso diverse da quella residenziale) nel suo complesso, $\varepsilon_{g,yr}$, ed è il rapporto tra il fabbisogno di energia termica ed elettrica per l'insieme dei servizi forniti (riscaldamento o climatizzazione invernale, raffrescamento o climatizzazione estiva, produzione di acqua calda per usi sanitari, illuminazione ove richiesto) e l'energia primaria delle fonti energetiche, ivi compresa l'energia elettrica dei dispositivi ausiliari. Tale valore viene determinato secondo la:

$$\varepsilon_{g,yr} = \frac{Q_{BH,yr} + Q_{BC,yr} + Q_{DHW,yr} + E_{L,el,in}}{E_p} \quad (129)$$

dove:

- $\varepsilon_{g,yr}$ è l'efficienza globale media annuale dell'edificio;
- $Q_{BH,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale, definito dall'equazione (1), [kWh];
- $Q_{BC,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica di riferimento per il raffrescamento o climatizzazione estiva, definito dall'equazione (2), [kWh];
- $Q_{DHW,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica per la produzione di acqua calda ad uso sanitario, definito dall'equazione (140) [kWh];
- $E_{L,el,in}$ è il fabbisogno annuale di energia elettrica per la sola illuminazione fissa, definito dall'equazione (357) e considerato solo per destinazioni d'uso non residenziali, [kWh];
- E_p è il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio per il riscaldamento o la climatizzazione invernale, il raffrescamento o la climatizzazione estiva, la produzione di acqua calda per usi sanitari, l'illuminazione ove richiesto, definito dall'equazione (88), [kWh].

E.7.6.2 Efficienza globale media annuale per il riscaldamento o la climatizzazione invernale

L'efficienza globale media annuale dell'impianto termico per il servizio di riscaldamento o climatizzazione invernale, $\varepsilon_{gH,yr}$, è il rapporto tra il fabbisogno di energia termica per il servizio di riscaldamento o climatizzazione invernale e l'energia primaria delle fonti energetiche, ivi compresa l'energia elettrica dei dispositivi ausiliari utilizzata per tale servizio. Tale valore viene determinato secondo la:

$$\varepsilon_{gH,yr} = \frac{Q_{BH,yr}}{E_{PH}} \quad (130)$$

dove:

- $\varepsilon_{gH,yr}$ è l'efficienza globale media annuale dell'impianto termico per il riscaldamento o la climatizzazione invernale;
- $Q_{BH,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale, definito dall'equazione (1), [kWh];
- E_{PH} è il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio per il riscaldamento o la climatizzazione invernale dell'edificio definito dall'equazione (89), [kWh].

E.7.6.3 Efficienza globale media annuale per il raffrescamento o climatizzazione estiva

L'efficienza globale media annuale dell'impianto termico per il servizio di raffrescamento ambientale o climatizzazione estiva, $\varepsilon_{gC,yr}$, è il rapporto tra il fabbisogno di energia termica per il servizio di raffrescamento ambientale o climatizzazione estiva e l'energia primaria delle fonti energetiche, ivi compresa l'energia elettrica dei dispositivi ausiliari utilizzata per tale servizio. Tale valore viene determinato secondo la:

$$\varepsilon_{gC,yr} = \frac{Q_{BC,yr}}{E_{PC}} \quad (131)$$

dove:

- $\varepsilon_{gC,yr}$ è l'efficienza globale media annuale dell'impianto termico per il raffrescamento o la climatizzazione estiva;
- $Q_{BC,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica di riferimento per il raffrescamento o la climatizzazione estiva, definito dall'equazione (2), [kWh];
- E_{PC} è il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio per il raffrescamento o la climatizzazione estiva dell'edificio definito dall'equazione (90), [kWh].

E.7.6.4 Efficienza globale media annuale per la produzione di acqua calda ad uso sanitario

L'efficienza globale media annuale dell'impianto termico per il servizio acqua calda sanitaria, $\varepsilon_{gW, yr}$, è il rapporto tra il fabbisogno di energia termica per il servizio produzione acqua calda sanitaria e l'energia primaria delle fonti energetiche, ivi compresa l'energia elettrica dei dispositivi ausiliari utilizzata per tale servizio. Tale valore viene determinato secondo la:

$$\varepsilon_{gW, yr} = \frac{Q_{DHW, yr}}{E_{PW}} \quad (132)$$

dove:

- $\varepsilon_{gW, yr}$ è l'efficienza globale media annuale dell'impianto termico per la produzione di acqua calda ad uso sanitario;
- $Q_{DHW, yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica per la produzione di acqua calda ad uso sanitario, definito dall'equazione (140), [kWh];
- E_{PW} è il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio per la produzione di acqua calda ad uso sanitario definito dall'equazione (91), [kWh].

E.7.6.5 Efficienza globale media annuale per il riscaldamento o la climatizzazione invernale e la produzione di acqua calda ad uso sanitario

L'efficienza globale media annuale dell'impianto termico per il servizio di riscaldamento o climatizzazione invernale e produzione di acqua calda sanitaria, $\varepsilon_{gHW, yr}$, è il rapporto tra il fabbisogno di energia termica per il servizio di riscaldamento o climatizzazione invernale, il fabbisogno di energia termica per il servizio di produzione acqua calda sanitaria e l'energia primaria delle fonti energetiche, ivi compresa l'energia elettrica dei dispositivi ausiliari utilizzata per tali servizi. Tale valore viene determinato secondo la:

$$\varepsilon_{gHW, yr} = \frac{Q_{BH, yr} + Q_{DHW, yr}}{E_{PH} + E_{PW}} \quad (133)$$

dove:

- $\varepsilon_{gHW, yr}$ è l'efficienza globale media annuale dell'impianto termico per il riscaldamento o la climatizzazione invernale e la produzione di acqua calda sanitaria;
- $Q_{BH, yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica di riferimento per il riscaldamento o la climatizzazione invernale, definito dall'equazione (1), [kWh];
- $Q_{DHW, yr}$ è il fabbisogno annuale di energia termica per la produzione di acqua calda ad uso sanitario, definito dall'equazione (140), [kWh];
- E_{PH} è il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio per il riscaldamento o la climatizzazione invernale dell'edificio definito dall'equazione (89), [kWh];
- E_{PW} è il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio per la produzione di acqua calda ad uso sanitario definito dall'equazione (91), [kWh].

E.7.6.6 Efficienza globale media annuale per l'illuminazione

L'efficienza globale media annuale del servizio illuminazione, $\varepsilon_{gL, yr}$, è il rapporto tra il fabbisogno di energia elettrica per il servizio di illuminazione fissa e l'energia primaria delle fonti energetiche, ivi compresa l'energia elettrica dei dispositivi ausiliari utilizzata per tale servizio. Tale valore viene determinato secondo la:

$$\varepsilon_{gL, yr} = \frac{E_{L, el, in}}{E_{PL}} \quad (134)$$

dove:

- $\varepsilon_{gL, yr}$ è l'efficienza globale media annuale del servizio di illuminazione;
- $E_{L, el, in}$ è il fabbisogno annuale di energia elettrica per la sola illuminazione fissa, definito dall'equazione (357) e applicabile solo a destinazioni d'uso non residenziali, [kWh];
- E_{PL} è il fabbisogno annuale di energia primaria dell'edificio per l'illuminazione fissa definito dall'equazione (92), [kWh].

E.7.6.7 Efficienza di produzione media annuale per il riscaldamento o la climatizzazione invernale

L'efficienza di produzione media stagionale per il servizio riscaldamento o climatizzazione invernale, $\varepsilon_{pH, yr}$, è il rapporto tra l'energia termica utile generata ed immessa nell'eventuale accumulatore termico, o direttamente nella rete di distribuzione, del servizio riscaldamento o climatizzazione invernale (compresa la ventilazione meccanica) e l'energia primaria delle fonti energetiche, compresa l'energia elettrica, impiegate per tale generazione, cioè:

$$\epsilon_{pH, yr} = \frac{Q_{H,s,in} + Q_{V,d,in}}{E_{PH}} \quad (135)$$

- dove:
- $\epsilon_{pH, yr}$ è l'efficienza di produzione media stagionale per il riscaldamento o la climatizzazione invernale;
 - $Q_{H,s,in}$ è l'energia termica fornita durante l'anno dal sistema di produzione al servizio di riscaldamento (sensibile), [kWh];
 - $Q_{V,d,in}$ è l'energia termica fornita durante l'anno dal sistema di produzione al servizio di ventilazione meccanica e eventuale umidificazione (latente), [kWh];
 - E_{PH} è il fabbisogno annuale di energia primaria per il riscaldamento ambientale o la climatizzazione invernale, in [kWh].

E.7.6.8 Efficienza di produzione media annuale per il servizio raffrescamento o climatizzazione estiva

L'efficienza di produzione media stagionale per il servizio raffrescamento o climatizzazione estiva, $\epsilon_{pC, yr}$, è il rapporto tra l'energia termica utile generata ed immessa nell'eventuale accumulatore termico, o direttamente nella rete di distribuzione, del servizio di raffrescamento o climatizzazione estiva (compresa la deumidificazione con o senza post-riscaldamento) e l'energia primaria delle fonti energetiche, compresa l'energia elettrica, impiegate per tale generazione, cioè:

$$\epsilon_{pC, yr} = \frac{Q_{C,g,out} + Q_{RH,g,out}}{E_{PC}} \quad (136)$$

- dove:
- $\epsilon_{pC, yr}$ è l'efficienza di produzione media stagionale per il raffrescamento o climatizzazione estiva;
 - $Q_{C,g,out}$ è l'energia termica fornita durante l'anno dal sistema di produzione al servizio di raffrescamento o climatizzazione estiva (sensibile + latente), [kWh];
 - $Q_{RH,g,out}$ è l'energia termica fornita durante l'anno dal sistema di produzione al sottosistema di post-riscaldamento, [kWh];
 - E_{PC} è il fabbisogno annuale di energia primaria per il raffrescamento o climatizzazione estiva, [kWh].

E.7.6.9 Efficienza di produzione media annuale per il servizio acqua calda sanitaria

L'efficienza di produzione media stagionale per il servizio di acqua calda sanitaria, $\epsilon_{pW, yr}$, è il rapporto tra l'energia termica utile generata ed immessa nell'eventuale accumulatore termico, o direttamente nella rete di distribuzione del servizio acqua calda sanitaria e l'energia primaria delle fonti energetiche, compresa l'energia elettrica, impiegate per tale generazione, cioè:

$$\epsilon_{pW, yr} = \frac{Q_{W,s,in}}{E_{PW}} \quad (137)$$

- dove:
- $\epsilon_{pW, yr}$ è l'efficienza di produzione media annuale per la produzione di acqua calda sanitaria;
 - $Q_{W,s,in}$ è l'energia termica fornita durante l'anno dal sistema di produzione al servizio acqua calda sanitaria, [kWh];
 - E_{PW} è il fabbisogno annuale di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria, [kWh].

E.7.6.10 Efficienza di produzione media annuale per l'autoproduzione di energia elettrica

L'efficienza di produzione media stagionale per autoproduzione di energia elettrica, $\epsilon_{pE, yr}$, è il rapporto tra l'energia elettrica generata in autoproduzione, sia da fonti non rinnovabili che rinnovabili, e l'energia primaria delle fonti energetiche impiegate per tale generazione, cioè:

$$\epsilon_{pE, yr} = \frac{\sum_{m=1}^{12} E_{el, self, m}}{E_{PE}} \quad (138)$$

- dove:
- $\epsilon_{pE, yr}$ è l'efficienza di produzione media annuale per l'energia elettrica autoprodotta;
 - $E_{el, self, m}$ è l'energia elettrica autoprodotta mensilmente, calcolabile secondo la (115), [kWh];
 - E_{PE} è il fabbisogno annuale di energia primaria per l'energia elettrica autoprodotta, [kWh], calcolato come:

$$E_{PE} = \sum_{m=1}^{12} (f_{GH,Q} \cdot f_{p, fuel, del} \cdot E_{fuel, del} + f_{GH,Q} \cdot f_{p, fuel, ren} \cdot E_{fuel, ren} + f_{p, el, sol} \cdot E_{el, sol} + f_{p, el, wind} \cdot E_{wind})_m \quad (139)$$

dove:

$f_{GH,Q}$ è il fattore di utilizzazione del sistema di cogenerazione come generatore termico;

$f_{p,fuel,del}$ è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia da combustibile fossile fornita all'edificio dal generico vettore energetico non elettrico;

$E_{fuel,del}$ è l'energia complessivamente fornita all'edificio dal generico vettore energetico non elettrico (gas, olio combustibile, biomasse, teleriscaldamento, ecc.), [kWh];

$f_{p,fuel,ren}$ è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia da combustibile rinnovabile fornita all'edificio dal generico vettore energetico non elettrico;

$E_{fuel,ren}$ è l'energia complessivamente fornita all'edificio dal generico vettore energetico non elettrico rinnovabile (biomasse, RSU, biogas, ecc.), [kWh];

$f_{p,el,sol}$ è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia solare impiegata per l'autoproduzione tramite pannelli fotovoltaici;

$E_{el,sol}$ è l'energia energia solare complessivamente utilizzata per l'autoproduzione elettrica tramite pannelli fotovoltaici, [kWh];

$f_{p,el,wind}$ è il fattore di conversione in energia primaria dell'energia eolica impiegata per l'autoproduzione tramite generatori eolici;

E_{wind} è l'energia eolica complessivamente utilizzata per l'autoproduzione elettrica tramite generatori eolici, [kWh];

m è l'indice del mese.

E.8 PRODUZIONE ACS: ENERGIA TERMICA RICHIESTA AL SISTEMA DI GENERAZIONE ED ENERGIA ELETTRICA ASSORBITA DAGLI AUSILIARI, ENERGIA COMPLESSIVAMENTE RICHIESTA IN GENERAZIONE SEPARATA

E.8.1 Fabbisogno termico annuale per la produzione di acqua calda sanitaria

La quantificazione del fabbisogno termico per la produzione di acqua calda ad usi igienico-sanitari, Q_{DHW} , si determina effettuando un calcolo mensile e considerando un periodo di utilizzo giornaliero di 24 ore esteso a tutto l'anno.

$$Q_{DHW,yr} = \sum_{i=1}^{12} Q_{DHW,i} \quad (140)$$

dove:

$Q_{DHW,yr}$ è il fabbisogno termico annuale per la produzione dell'acqua calda sanitaria, [kWh];

$Q_{DHW,i}$ è il fabbisogno energetico per la produzione dell'acqua calda sanitaria nel mese i -esimo, [kWh].

E.8.2 Fabbisogno termico mensile per la produzione di acqua calda sanitaria

Il fabbisogno termico mensile per la produzione dell'acqua calda sanitaria è dato da:

$$Q_{DHW} = \rho \cdot c \cdot V_w \cdot (\theta_{er} - \theta_0) \cdot N \cdot 10^{-3} \quad (141)$$

dove:

ρ è la massa volumica dell'acqua, assunta pari a 1 kg/l;

c è la capacità termica specifica dell'acqua, assunta pari a 1,162 Wh/kg K;

V_w è il volume dell'acqua richiesta durante il periodo di calcolo, [l/giorno];

θ_{er} è la temperatura di erogazione dell'acqua calda sanitaria assunta pari a 40°C ;

θ_0 è la temperatura di ingresso dell'acqua calda sanitaria, (Prospetto XXX);

N è il numero di giorni del mese considerato.

| Temperature | Da ottobre a febbraio | Da marzo a settembre |
|--|-----------------------|----------------------|
| Temperatura di utilizzo | 40° C | 40° C |
| Temperatura dell'acqua fredda all'ingresso dell'accumulo | 8° C | 12° C |

Prospetto XXX - Temperatura media di utilizzo dell'acqua calda sanitaria e dell'acqua fredda all'ingresso dell'accumulo

I volumi giornalieri di acqua calda sanitaria sono dati da:

$$V_w = a \cdot Nu \quad (142)$$

dove:

V_w è il volume dell'acqua richiesta durante il periodo di calcolo, [l/giorno];

a è il fabbisogno giornaliero specifico;

Nu è un parametro che dipende dalla destinazione d'uso dell'edificio.

Nel caso di destinazione d'uso residenziale il valore Nu si assume pari alla superficie utile dell'unità immobiliare. Il valore di a si ricava dal Prospetto XXXI nel quale sono indicati anche i fabbisogni di energia termica utile in Wh/m^2 giorno e in kWh/m^2 anno.

| Fabbisogni | Calcolo in base al valore di superficie utile per unità immobiliare* [m ²] | | | Valore medio riferito ad A=80 m ² |
|------------|---|------------------------------|-------|---|
| | A ≤ 50 | 50 < A ≤ 200 | > 200 | |
| a | 1,8 | 4,514 · A ^{-0,2356} | 1,3 | 1,6 |

* I valori di superficie sono riferiti ad unità immobiliare. Nel caso di valutazione di intero edificio si assume il valore medio di 1,6 l/m²giorno corrispondente al valore del prospetto per una superficie per alloggio di 80 m²

**Prospetto XXXI – Valori di fabbisogno giornaliero specifico
per il calcolo del fabbisogno di acqua calda sanitaria per destinazione d'uso residenziale**
(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

Per destinazioni d'uso diverse dal residenziale si fa riferimento al prospetto seguente:

| Tipo di attività | a | Nu |
|---|----------------|-------------------|
| Hotel senza lavanderia | | |
| 1 stella | 40 l/G letto | Numero di letti |
| 2 stelle | 50 l/G letto | |
| 3 stelle | 60 l/G letto | |
| 4 stelle | 70 l/G letto | |
| Hotel con lavanderia | | |
| 1 stella | 50 l/G letto | Numero di letti |
| 2 stelle | 60 l/G letto | |
| 3 stelle | 70 l/G letto | |
| 4 stelle | 80 l/G letto | |
| Altre attività ricettive diverse dalle precedenti | 28 l/G letto | Numero di letti |
| Attività ospedaliera - day hospital | 10 l/G letto | Numero di letti |
| Attività ospedaliera con pernottamento | 90 l/G letto | Numero di letti |
| Scuole di tutti i livelli e assimilabili | 15 l/G persona | Numero di persone |
| Edifici adibiti ad attività sportive | 100 l/G doccia | Numero di docce |
| Edifici per uffici e assimilabili, per attività commerciali e industriali | 20 l/G persona | Numero di persone |

N. B. G = giorno

Prospetto XXXII – Coefficienti per il calcolo del fabbisogno di ACS per destinazioni d'uso diverse dal residenziale
(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

E.8.3 Fabbisogno termico di energia primaria per la produzione di acqua calda ad usi sanitari

Ai fini del calcolo del fabbisogno di energia primaria per la produzione di acqua calda ad usi sanitari si considerano i seguenti casi:

- produzione di acqua calda sanitaria con sistema dedicato (scaldacqua autonomo o sistema centralizzato);
- produzione con sistema combinato (generatore autonomo combinato o sistema centralizzato combinato).

In entrambi i casi il calcolo viene condotto mensilmente. Nel caso b), nel periodo di attivazione del riscaldamento, l'energia termica richiesta al generatore di calore per la produzione di acqua calda sanitaria si somma a quella per il riscaldamento per lo stesso periodo e il calcolo delle perdite per il sottosistema di generazione viene condotto in maniera analoga a quanto previsto per il riscaldamento. Nel periodo di non attivazione del riscaldamento si effettua il calcolo per la sola produzione di acqua calda sanitaria.

E.8.3.1 Bilancio energetico del sottosistema di erogazione

Le perdite termiche di processo del sistema di erogazione dell'acqua calda sanitaria si calcolano tramite la:

$$Q_{W,e,ls} = \left(\frac{1}{\eta_{ew}} - 1 \right) \cdot Q_{DHW} \tag{143}$$

dove:

 $Q_{W,e,ls}$ è la perdita termica di processo del sistema di erogazione, [kWh]; Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria, [kWh]; η_{ew} è il rendimento del sistema di erogazione, assunto pari a 0,95.

Il fabbisogno di energia elettrica del sistema di erogazione, $W_{W,e}$, è legato ad erogatori e/o riscaldatori istantanei di acqua calda alimentati elettricamente ed è dato dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari e il tempo di funzionamento dell'impianto di produzione, secondo la relazione:

$$W_{W,e} = \sum_i \dot{W}_{W,e,i} \cdot 24 \cdot N \quad (144)$$

 $W_{W,e}$ è il fabbisogno di energia elettrica del sistema di erogazione, [kWh]; $\dot{W}_{W,e,i}$ è la potenza dell'ausiliario i-esimo al servizio del sistema di erogazione, [kW];

N è il numero dei giorni del mese considerato.

L'energia termica complessivamente dispersa dal sottosistema di erogazione è data da:

$$Q_{W,e,L} = Q_{W,e,ls} + (1 - k_{W,e}) \cdot W_{W,e} \quad (145)$$

dove:

 $Q_{W,e,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal sottosistema di erogazione, [kWh]; $Q_{W,e,ls}$ è la perdita termica di processo del sistema di erogazione, [kWh]; $k_{W,e}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di erogazione; si assume normalmente pari a 0, salvo il caso in cui tali ausiliari siano erogatori e/o riscaldatori istantanei di acqua calda alimentati elettricamente, per i quali si assume pari a 1; $W_{W,e}$ è il fabbisogno di energia elettrica del sistema di erogazione, [kWh].

Le perdite complessive, così calcolate, si considerano tutte non recuperabili ai fini del calcolo del fabbisogno termico netto dell'edificio, cioè:

$$Q_{Z,RL,e} = f_{R,W,e} \cdot Q_{W,e,L} \quad (146)$$

dove:

 $Q_{Z,RL,e}$ è la quota parte delle perdite termiche del sottosistema di erogazione recuperata dal sistema involucro della zona termica considerata, [kWh]; $f_{R,W,e}$ è il fattore di recupero del sottosistema di erogazione, assunto pari a 0; $Q_{W,e,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal sottosistema di erogazione, [kWh].

E.8.3.2 Bilancio energetico del sottosistema di distribuzione

L'energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione è data da:

$$Q_{W,d,out} = Q_{DHW} + Q_{W,e,ls} - k_{W,e} \cdot W_{W,e} \quad (147)$$

dove:

 $Q_{W,d,out}$ è l'energia termica richiesta al sistema di distribuzione, [kWh]; Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria, [kWh]; $Q_{W,e,ls}$ è la perdita termica di processo del sistema di erogazione, [kWh]; $k_{W,e}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di erogazione; si assume normalmente pari a 0, salvo il caso in cui tali ausiliari siano erogatori e/o riscaldatori istantanei di acqua calda alimentati elettricamente, per i quali si assume pari a 1; $W_{W,e}$ è il fabbisogno di energia elettrica del sistema di erogazione, [kWh].

Per edifici esistenti, il calcolo delle perdite del sottosistema di distribuzione può essere fatto forfaitariamente, distinguendo il caso con e senza anello di ricircolo.

Nel caso in cui il circuito di distribuzione non presenti un anello di ricircolo le perdite del sottosistema di distribuzione dell'acqua calda sanitaria si calcolano tramite la:

$$Q_{W,d,ls} = Q_{W,d,out} \cdot f_{l,w,d} \quad (148)$$

dove:

 $Q_{W,d,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione, [kWh];

$Q_{W,d,out}$ è l'energia termica richiesta al sistema di distribuzione, definita dall'equazione (147), [kWh];

$f_{l,w,d}$ è il coefficiente di perdita, (Prospetto XXXIII).

| Tipologia del sistema | | Coefficiente di perdita $f_{l,w,d}$ | Coefficiente di recupero $f_{R,DHW,d}$ |
|--|-----------------|--|---|
| Sistemi installati prima della L. 373/76 | Senza ricircolo | 0,12 | 0,50 |
| Sistemi installati dopo la L. 373/76 | Senza ricircolo | 0,08 | 0,50 |

Prospetto XXXIII – Perdite e recuperi del sottosistema di distribuzione $f_{l,w,d}$, $f_{R,DHW,d}$

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

Qualora sia presente una rete di ricircolo, la perdita termica del sottosistema di distribuzione viene calcolata come somma delle perdite dei tratti di rete di lunghezza L_V e L_S , che appartengono all'anello di ricircolo, e dei tratti di rete L_{SL} , che non appartengono alla rete di ricircolo (si veda Figura 14), attribuendo alle varie lunghezze dei valori convenzionali in funzione delle dimensioni dell'edificio, oltre che valori convenzionali delle dispersioni specifiche e delle trasmittanze lineari delle tubazioni. Le perdite termiche del sottosistema di distribuzione sono quindi calcolate come:

$$Q_{W,d,ls} = [(L_V + L_S) \cdot \phi_r + U_{SL} \cdot L_{SL} \cdot (\theta_{w,avg} - \theta_a)] \cdot \Delta t \tag{149}$$

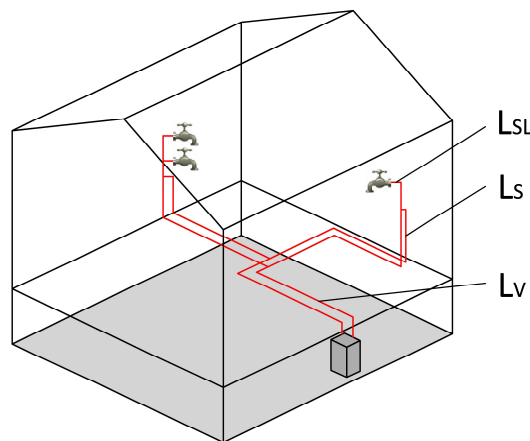


Figura 14 – Schema rete di distribuzione

(Fonte: UNI EN 15316-3-2:2008)

- dove:
- $Q_{W,d,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione, [kWh];
 - L_V è la lunghezza dei tratti della rete che possono essere situati in ambienti non riscaldati, in solai interpiano o nelle pareti dell'edificio e che collegano il generatore con le colonne montanti del sottosistema di distribuzione, [m];
 - L_S è la lunghezza dei tratti orizzontali e/o verticali della rete situati nelle pareti dell'edificio e che costituiscono le colonne montanti del sottosistema di distribuzione, [m];
 - L_{SL} è la lunghezza dei tratti della rete che collegano le colonne montanti con i terminali di erogazione, [m];
 - ϕ_r è il flusso termico specifico disperso dai tratti del sottosistema di distribuzione che appartengono alla rete di ricircolo, assunto pari a 40 W/m;
 - U_{SL} è la trasmittanza lineica dei tratti del sottosistema di distribuzione che non appartengono alla rete di ricircolo, assunta pari a 0,35 W/m K;
 - $\theta_{w,avg}$ è la temperatura media dell'acqua nei tratti della rete di distribuzione, assunta pari a 60°C;
 - θ_a è la temperatura media dell'ambiente in cui sono installate le tubazioni, si veda il § E.8.3.2.1, [°C];
 - Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

| Lunghezza dei tratti della rete di distribuzione con anello di ricircolo | | |
|--|---|---------------------------------------|
| L_V | L_S | L_{SL} |
| $2 \cdot L_B + 0,0125 \cdot L_B \cdot B_B$ | $0,075 \cdot L_B \cdot B_B \cdot n_f \cdot h_f$ | $0,075 \cdot L_B \cdot B_B \cdot n_f$ |

Prospetto XXXIV – Valori convenzionali della lunghezza dei tratti della rete di distribuzione con anello di ricircolo, L_V , L_S , L_{SL}

(Fonte: UNI EN 15316-3-2:2008)

dove:

- L_B è la larghezza maggiore dell'edificio, [m];
 B_B è la profondità maggiore dell'edificio, [m];
 n_f è il numero di piani serviti dalla rete di distribuzione, [m];
 h_f è l'altezza interpiano, [m].

NOTA: qualora siano note le trasmittanze lineiche dei tratti di rete, L_V , L_S , L_{SL} , si procede al calcolo delle perdite come riportato nella (150).

Per edifici nuovi, il calcolo delle perdite del sistema di distribuzione deve essere fatto in maniera dettagliata. Le perdite totali del sottosistema di distribuzione sono date dalla sommatoria delle perdite dei singoli tratti:

$$Q_{W,d,ls} = \sum_i L_i \cdot U_i \cdot (\theta_{w,avg,i} - \theta_{a,i}) \cdot \Delta t \quad (150)$$

dove:

- $Q_{W,d,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione, [kWh];
 L_i è la lunghezza del tratto i-esimo della rete di distribuzione considerato, [m];
 U_i è la trasmittanza lineica del tratto i-esimo della rete di distribuzione considerato, [W/m K];
 $\theta_{w,avg}$ è la temperatura media dell'acqua nei tratti della rete di distribuzione, assunta pari a 60°C;
 θ_a è la temperatura media dell'ambiente in cui sono installate le tubazioni, [°C]; si veda § E.8.3.2.1;
 Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

Per tubazioni correnti in aria e con uno spessore di isolante conforme a quello indicato nell'Allegato B del d.P.R. 412/93 la trasmittanza lineica U_i , espressa in W/mK, in funzione del diametro esterno della tubazione (senza isolante) d , espresso in mm, è calcolabile come:

$$- \quad U_i = 0,143 + 0,0018 \cdot d$$

Per montanti verticali posti verso l'interno del fabbricato in intercapedini che, procedendo dall'interno verso l'esterno, precedono lo strato di isolamento termico avente uno spessore conforme a quello indicato nell'Allegato B del d.P.R. 412/93 moltiplicato per 0,5, la trasmittanza lineica U_i , espressa in W/mK, è calcolabile in funzione del diametro esterno della tubazione (senza isolante) d , espresso in mm, come:

$$- \quad U_i = 0,19 + 0,0034 \cdot d$$

Per tubazioni correnti entro strutture non affacciate né all'esterno né su locali non riscaldati e con uno spessore di isolante conforme a quello indicato nell'Allegato B del d.P.R. 412/93 moltiplicato per 0,3, la trasmittanza lineica U_i , espressa in W/mK, in funzione del diametro esterno della tubazione (senza isolante) d , espresso in mm, è calcolabile come:

$$- \quad U_i = 0,225 + 0,00532 \cdot d$$

Il fabbisogno di energia elettrica del sistema di distribuzione, $W_{d,w}$, è dato dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari e il tempo di funzionamento dell'impianto di produzione, secondo la relazione:

$$W_{W,d} = \sum_i \dot{W}_{W,d,i} \cdot 24 \cdot N \quad (151)$$

$\dot{W}_{W,d,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i-esimo al servizio del sistema di distribuzione, [kW]

N è il numero dei giorni del mese considerato.

Sia per gli edifici esistenti sia per quelli di nuova costruzione, l'energia termica complessivamente dispersa dal sottosistema di distribuzione viene calcolata secondo la:

$$Q_{W,d,L} = Q_{W,d,ls} + (1 - k_{W,d}) \cdot W_{W,d} \quad (152)$$

dove:

$Q_{W,d,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal sottosistema di distribuzione, [kWh];

- $Q_{w,d,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione, [kWh];
- $k_{w,d}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di distribuzione, assunta pari a 0,85. Nel caso in cui siano installate delle pompe di ricircolo si considerano solo i fabbisogni elettrici e non il relativo recupero termico, per cui $k_{w,d}=0$;
- $W_{w,d}$ è il fabbisogno di energia elettrica dagli ausiliari del sottosistema di distribuzione, [kWh].

Le perdite recuperate, ai fini del calcolo del fabbisogno termico netto dell'edificio, sono date da:

$$Q_{z,RL,d} = f_{R,W,d} \cdot Q_{w,d,ls} \quad (153)$$

- dove:
- $Q_{z,RL,d}$ è la quota parte delle perdite termiche del sottosistema di distribuzione recuperata dal sistema involucro della zona termica considerata, [kWh];
- $f_{R,W,d}$ è il fattore di recupero del sottosistema di distribuzione, rilevabile dal Prospetto XXXIII in caso di assenza di anello di ricircolo, ovvero, assunto pari a 0,2 se dotato di ricircolo;
- $Q_{w,d,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione, [kWh].

E.8.3.2.1 Determinazione della temperatura media dell'ambiente in cui sono installate le tubazioni

I valori della temperatura ambiente, $\theta_{a,i}$, sono assunti pari a:

- per tubazioni all'interno degli ambienti a temperatura controllata o poste in murature affacciate all'interno: temperatura interna prefissata θ_i ;
- per tubazioni affacciate all'esterno: temperatura media mensile θ_e ;
- per tubazioni affacciate su locali non riscaldati: temperatura interna media mensile del locale; nell'impossibilità di determinare tali valori si fa riferimento all'equazione (270); per cui si ha:

$$\theta_{a,i} = \theta_i - 0,7 \cdot (\theta_i - \theta_e) \quad (154)$$

- dove:
- θ_i è la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, (si veda § E.3), [°C];
- θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna (si veda § E.6.3.7.1), [°C].

E.8.3.3 Bilancio energetico del sottosistema di accumulo, non integrato con il generatore

L'energia termica richiesta al sottosistema di accumulo, non integrato con il generatore, è data da:

$$Q_{w,s,out} = Q_{w,d,out} + Q_{w,d,ls} - \sum_i k_{w,d,i} \cdot W_{w,d,i} \quad (155)$$

- dove:
- $Q_{w,s,out}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di accumulo, [kWh];
- $Q_{w,d,out}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione, [kWh];
- $Q_{w,d,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione, [kWh];
- $k_{w,d,i}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dall'i-esimo ausiliario del sottosistema di distribuzione, assunta pari a 0,85. Nel caso in cui siano installate delle pompe di ricircolo si considerano solo i fabbisogni elettrici e non il relativo recupero termico, per cui $k_{w,d,i}=0$;
- $W_{w,d,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica dell'i-esimo ausiliario del sottosistema di distribuzione, [kWh].

Per sistemi di accumulo installati successivamente all'entrata in vigore della d.g.r. 8/5018 (20 luglio 2007), le perdite del sottosistema vengono calcolate secondo la:

$$Q_{w,s,ls} = k_{boll} \cdot (\theta_s - \theta_a) \cdot \Delta t \quad (156)$$

- dove:
- $Q_{w,s,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di accumulo, [kWh];
- K_{boll} è il valore di dispersione termica dell'apparecchio fornita dal costruttore, [W/K];

θ_s è la temperatura media nell'accumulo, [°C];

θ_a è la temperatura ambiente del locale in cui è installato il serbatoio di accumulo, [°C];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

Per sistemi di accumulo installati precedentemente all'entrata in vigore della d.g.r. 8/5018 (20 luglio 2007), le perdite del sottosistema possono essere calcolate secondo la procedura descritta sopra, oppure, se non si dispone del dato di dispersione termica dell'apparecchio, K_{boll} , fornito dal costruttore, si esegue il calcolo secondo la:

$$Q_{W,s,ls} = S_s \cdot \frac{\lambda_s}{d_s} \cdot (\theta_s - \theta_a) \cdot \Delta t \quad (157)$$

dove:

$Q_{W,s,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di accumulo, [kWh];

S_s è la superficie esterna dell'accumulo, [m²];

λ_s è la conduttività dello strato isolante [W/mK];

d_s è lo spessore dello strato isolante, [m];

θ_s è la temperatura media nell'accumulo, [°C];

θ_a è la temperatura ambiente del locale in cui è installato il serbatoio di accumulo, [°C];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

Nell'impossibilità di reperire i dati richiesti dalla (157) le perdite del sottosistema di accumulo possono essere stimate con la seguente equazione:

$$Q_{W,s,ls} = f'_s \cdot \Delta t \quad (158)$$

dove:

$Q_{W,s,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di accumulo, [kWh];

f'_s è il coefficiente di perdita in funzione della classe di volume dell'accumulo, (Prospetto XXXV), [W];

Δt è la durata del mese considerato dell'impianto (si veda la (17)), [kh].

| Volume di accumulo | f'_s [W] |
|-------------------------|------------|
| da 10 fino a 50 litri | 30 |
| da 50 a 200 litri | 60 |
| 200 a 1500 litri | 120 |
| da 1.500 a 10.000 litri | 500 |
| oltre i 10.000 | 900 |

Prospetto XXXV – Fattore da applicare per il calcolo delle perdite di accumulo f'_s

(Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, "Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari", 2003)

Occorre inoltre considerare le perdite del circuito di collegamento tra il serbatoio di accumulo e il generatore di calore. Si considerano i seguenti casi:

- distanza tra serbatoio e generatore ≤ 5 m e tubazioni di collegamento isolate: le perdite per la distribuzione si considerano trascurabili;
- distanza tra serbatoio e generatore ≤ 5 m e tubazioni di collegamento non isolate, ovvero distanza tra serbatoio e generatore > 5 m: le perdite per la distribuzione devono essere calcolate secondo il metodo riportato nel paragrafo 0, utilizzando appropriate temperature dell'acqua nel circuito primario.

Le perdite termiche di processo, $Q_{W,pd,ls}$, si determinano in base all'equazione (150), mentre quelle recuperate $Q_{Z,RL,pd}$, in base all'equazione (153).

Il fabbisogno di energia elettrica del sistema di accumulo, $W_{s,w}$, è dato dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari (resistenze elettriche di back up o post-riscaldamento o mantenimento del livello termico anche in caso di generatore disattivato) e il tempo di funzionamento dell'impianto di produzione, secondo la relazione:

$$W_{W,S} = \sum_i \dot{W}_{W,S,i} \cdot 24 \cdot N \quad (159)$$

dove:

$\dot{W}_{w,s,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i-esimo al servizio del sistema di accumulo, [kW];
 N è il numero dei giorni del mese considerato.

L'energia termica complessivamente dispersa dal sottosistema di accumulo viene calcolata secondo la:

$$Q_{w,s,L} = Q_{w,s,ls} + (1 - k_{w,s}) \cdot W_{w,s} \quad (160)$$

dove:
 $Q_{w,s,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal sottosistema di accumulo, [kWh];
 $Q_{w,s,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di accumulo, [kWh];
 $k_{w,s}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di accumulo, assunta pari a 1;
 $W_{w,s}$ è il fabbisogno di energia elettrica dagli ausiliari del sottosistema di accumulo, [kWh].

Le perdite recuperate sono date da:

$$Q_{z,rl,s} = f_{r,w,s} \cdot Q_{w,s,L} \quad (161)$$

dove:
 $f_{r,w,s}$ è il fattore di recupero del sottosistema di accumulo, pari a 1 se posto in ambiente a temperatura controllata o pari a 0 se posto fuori dall'ambiente a temperatura controllata;
 $Q_{w,s,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal sottosistema di accumulo, [kWh].

E.8.3.4 Bilancio energetico del sottosistema di generazione

La produzione di acqua calda sanitaria può essere realizzata:

- con uno o più generatori di calore a tale scopo dedicati (impianto centralizzato ovvero impianto autonomo di produzione per singola unità immobiliare);
- con un generatore in comune con l'impianto per il riscaldamento e/o la climatizzazione invernale.

Nel caso di produzione di acqua calda sanitaria separata dal riscaldamento, sia per scaldacqua autonomi al servizio di singola unità immobiliare sia per quelli centralizzati al servizio di più unità immobiliari le perdite al sottosistema di generazione si calcolano tramite la:

$$Q_{w,g,ls} = \left(\frac{1}{\varepsilon_{gW}} - 1 \right) \cdot (Q_{w,g,out} - Q_{HS,g,out,W}) \quad (162)$$

con:
 $Q_{w,g,out} = (Q_{DHW} + Q_{w,e,ls} - k_{w,e} \cdot W_{w,e} + Q_{w,d,ls} - k_{w,d} \cdot W_{w,d} + Q_{w,s,ls} + Q_{w,pd,ls} - k_{w,s} \cdot W_{w,s}) \quad (163)$

dove:
 $Q_{w,g,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di generazione, [kWh];
 ε_{gW} è l'efficienza del sistema di generazione, che per gli scaldacqua autonomi, in mancanza del dato fornito dal costruttore, è deducibile dal Prospetto XXXVI, mentre per i generatori degli impianti centralizzati deve essere calcolata secondo la procedura riportata al § E.9.8 per i generatori asserviti al riscaldamento ambientale;
 $Q_{w,g,out}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione, [kWh];
 $Q_{HS,g,out,W}$ è il contributo all'energia termica richiesta per la produzione di acqua calda sanitaria di un eventuale sistema solare termico non integrato, [kWh];
 Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];
 $Q_{w,e,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di erogazione, [kWh];
 $k_{w,e}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di erogazione, assunta pari a 0;
 $W_{w,e}$ è il fabbisogno di energia elettrica del sottosistema di erogazione, [kWh];
 $Q_{w,d,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione, [kWh];
 $k_{w,d}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di distribuzione, assunta pari a 0,85. Nel caso in cui siano installate delle pompe di ricircolo si considerano solo i fabbisogni elettrici e non il relativo recupero termico, per cui $k_{w,d}=0$;
 $W_{w,d}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione, [kWh];

- $Q_{W,s,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di accumulo, assunta pari a 0 per apparecchi ad accumulo, [kWh];
- $Q_{W,pd,ls}$ è la perdita termica di processo della distribuzione primaria tra il sottosistema di accumulo e generatore termico, [kWh];
- $k_{W,s}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di accumulo, assunta pari a 1;
- $W_{W,s}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di accumulo, [kWh].

| Tipo di apparecchio | Versione | ϵ_{gw} |
|--|------------------------------|-----------------|
| Generatore a gas di tipo istantaneo per sola produzione di acqua calda sanitaria | Tipo B con pilota permanente | 0,45 |
| | Tipo B senza pilota | 0,77 |
| | Tipo C senza pilota | 0,80 |
| Generatore a gas ad accumulo per sola produzione di acqua calda sanitaria | Tipo B con pilota permanente | 0,40 |
| | Tipo B senza pilota | 0,72 |
| | Tipo C senza pilota | 0,75 |
| Bollitore elettrico ad accumulo ¹⁾ | | 0,75 |
| Bollitori ad accumulo a fuoco diretto | A camera aperta | 0,70 |
| | A condensazione | 0,90 |

¹⁾ Ai fini del calcolo dell'energia primaria, il fabbisogno di energia deve essere considerato tra i fabbisogni elettrici, applicando il relativo fattore di conversione

Prospetto XXXVI – Rendimenti convenzionali degli scaldacqua autonomi con sorgente interna di calore

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

I rendimenti forniti dal Prospetto XXXVI tengono già conto, per gli apparecchi ad accumulo, della perdita di accumulo, $Q_{W,s,ls}$, (valutata pari a circa il 10%) che in tal caso non va considerata nell'equazione (163).

Il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di generazione, $W_{g,w}$, è dato dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari e il tempo di funzionamento dell'impianto di produzione, secondo la relazione:

$$W_{W,g} = \sum_i \dot{W}_{W,g,i} \cdot 24 \cdot N \quad (164)$$

dove:

$W_{W,g}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di generazione, [kWh];

$\dot{W}_{W,g,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i-esimo al servizio del sistema di generazione, [kW];

N è il numero dei giorni del mese considerato.

L'energia termica complessivamente dispersa dal sottosistema di generazione viene calcolata secondo la:

$$Q_{W,g,L} = Q_{W,g,ls} + (1 - k_{W,g}) \cdot W_{W,g} \quad (165)$$

dove:

$Q_{W,g,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal sottosistema di generazione, [kWh];

$Q_{W,g,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di generazione, [kWh];

$k_{W,g}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di generazione; assunta pari a 0,8;

$W_{W,g}$ è il fabbisogno di energia elettrica dagli ausiliari del sottosistema di generazione, [kWh].

Le perdite recuperate sono date da:

$$Q_{Z,RL,g} = f_{R,W,g} \cdot (Q_{W,g,L} \cdot f_{pr}) \quad (166)$$

dove:

$f_{R,W,g}$ è il fattore di recupero del sottosistema di generazione (Prospetto XXXVII);

$Q_{W,g,L}$ è l'energia termica dispersa complessivamente dal sottosistema di generazione, [kWh];

f_{pr} è la frazione delle perdite di processo totali del generatore attribuibili al mantello e quindi recuperabili; per scaldacqua autonomi al servizio di singola unità immobiliare è desumibile dal Prospetto XXXVIII. Per i sistemi centralizzati la procedura riportata al § E.9.8 consente di calcolare direttamente le perdite al mantello e quindi il prodotto ($Q_{W,g,L} \cdot f_{pr}$).

NOTA: Per sistemi, centralizzati e non, in cui il generatore è posto in un locale tecnico a temperatura non controllata le perdite non sono recuperabili.

| Ubicazione generatore | $f_{R,W,g}$ |
|----------------------------|-------------|
| All'aperto | 0 |
| In locale non riscaldato | 0,3 |
| Entro lo spazio riscaldato | 1 |

Prospetto XXXVII – Fattore di recupero per generatori termici
(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

| Tipo di fonte | Tipo di bruciatore | f_{pr} |
|-------------------|-----------------------------|----------|
| Combustibile | Bruciatore atmosferico | 0,50 |
| | Bruciatore ad aria soffiata | 0,75 |
| Energia elettrica | - | 1 |

Prospetto XXXVIII – Frazione delle perdite attribuite al mantello in funzione del tipo fonte energetica e di bruciatore fpr
(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

E.8.3.5 Energia richiesta dal servizio acqua calda sanitaria

Nel caso di produzione di acqua calda sanitaria separata dal riscaldamento, sia per scaldacqua autonomi al servizio di singola unità immobiliare sia per quelli centralizzati al servizio di più unità immobiliari, l'energia richiesta ai vari vettori energetici utilizzati si calcola in funzione delle diverse tipologie di generatore utilizzato:

- generatore alimentato da vettore elettrico (scaldacqua elettrico, a pompa di calore azionata elettricamente):

$$E_{HW,f,g,in} = 0$$

$$E_{HW,rf,g,in} = 0$$

$$E_{HW,el,g,in} = \frac{Q_{W,g,out} - Q_{HS,g,out,W}}{\epsilon_{gW}}$$

$$W_{W,in} = W_{W,e} + W_{W,d} + W_{W,s} + W_{W,g}$$

(167)

- generatore alimentato da vettore non rinnovabile non elettrico (scaldacqua a gas, ecc.):

$$E_{HW,f,g,in} = \frac{Q_{W,g,out} - Q_{HS,g,out,W}}{\epsilon_{gW}}$$

$$E_{HW,rf,g,in} = 0$$

$$E_{HW,el,g,in} = 0$$

$$W_{W,in} = W_{W,e} + W_{W,d} + W_{W,s} + W_{W,g}$$

(168)

- generatore alimentato da vettore rinnovabile non elettrico (scaldacqua a biomassa, ecc.):

$$E_{HW,f,g,in} = 0$$

$$E_{HW,rf,g,in} = \frac{Q_{W,g,out} - Q_{HS,g,out,W}}{\epsilon_{gW}}$$

$$E_{HW,el,g,in} = 0$$

$$W_{W,in} = W_{W,e} + W_{W,d} + W_{W,s} + W_{W,g}$$

(169)

Nel caso di produzione di acqua calda sanitaria integrata con il riscaldamento, l'energia richiesta ai vari vettori energetici utilizzati viene calcolata insieme a quella richiesta per il servizio riscaldamento o climatizzazione invernale.

E.8.3.6 Perdite termiche recuperate dal sistema di produzione acqua calda sanitaria

Le perdite del sistema di produzione di acqua calda sanitaria sono considerate recuperabili ai fini del calcolo del fabbisogno di energia termica netta per il riscaldamento o climatizzazione invernale dell'edificio.

Le perdite recuperate, $Q_{Z,RL}$, dalla zona Z sono date da:

$$Q_{Z,RL} = Q_{Z,RL,d} + Q_{Z,RL,s} + Q_{Z,RL,pd} + Q_{Z,RL,g} \quad (170)$$

dove:

- $Q_{Z,RL}$ è il totale delle perdite termiche del sistema impiantistico asservito alla produzione di acqua calda sanitaria recuperate dalla zona Z, [kWh];
- $Q_{Z,RL,d}$ è la quota recuperata nella zona Z della perdita termica del sistema di distribuzione, data dall'equazione (153), [kWh];
- $Q_{Z,RL,s}$ è la quota recuperata nella zona Z della perdita termica del sistema di accumulo, data dall'equazione (161), [kWh];
- $Q_{Z,RL,pd}$ è la quota recuperata nella zona Z della perdita termica del sistema di distribuzione primaria tra accumulatore e generatore, calcolata con l'equazione (153), [kWh];
- $Q_{Z,RL,g}$ è la quota recuperata nella zona Z della perdita termica del sistema di generazione, data dall'equazione (166), [kWh].

E.9 RISCALDAMENTO INVERNALE: ENERGIA TERMICA RICHIESTA AL SISTEMA DI GENERAZIONE E ENERGIA ELETTRICA ASSORBITA DAGLI AUSILIARI**E.9.1 Energia termica richiesta al servizio di riscaldamento o climatizzazione invernale**

Per il calcolo dell'energia termica richiesta dal sistema di riscaldamento al sottosistema di generazione, occorre innanzitutto individuare se siano presenti più ramificazioni d'impianto che confluiscono in un'unica o più centrali termiche.

Il sottosistema di ventilazione, di emissione e, in parte, di distribuzione possono essere differenti sia all'interno della stessa zona che in funzione delle diverse zone servite; così come l'eventuale sistema d'accumulo se presente.

Si possono individuare i seguenti sottocasi:

- un unico sistema impiantistico, che serve un'unica zona termica, alimentato da un'unica centrale termica;
- un unico sistema impiantistico, che serve più zone termiche, alimentato da un'unica centrale termica;
- un unico sistema impiantistico, che serve più zone termiche, alimentato da più centrali termiche;
- più sistemi impiantistici (diversi tra loro come tipologia), che servono la stessa zona termica, alimentati dalla stessa centrale termica;
- più sistemi impiantistici (diversi tra loro come tipologia), che servono la stessa zona termica, alimentati da diverse centrali termiche;
- più sistemi impiantistici (diversi tra loro come tipologia), che servono più zone termiche, alimentati dalla stessa centrale termica;
- più sistemi impiantistici (diversi tra loro come tipologia), che servono più zone termiche, alimentati da diverse centrali termiche.

Il caso più generale, che comprende tutti gli altri casi, è il caso g), che può essere visto come una composizione di più casi d) (uno per ogni centrale termica), il quale a sua volta non è altro che un'applicazione multipla del caso b), come l'esempio schematizzato in Figura 15, dove abbiamo un sistema impiantistico di tipologia A con due ramificazioni 1 e 2 che servono due zone distinte, e un sistema impiantistico di tipologia B che serve altre due zone con i suoi due ramificazioni 1 e 2.

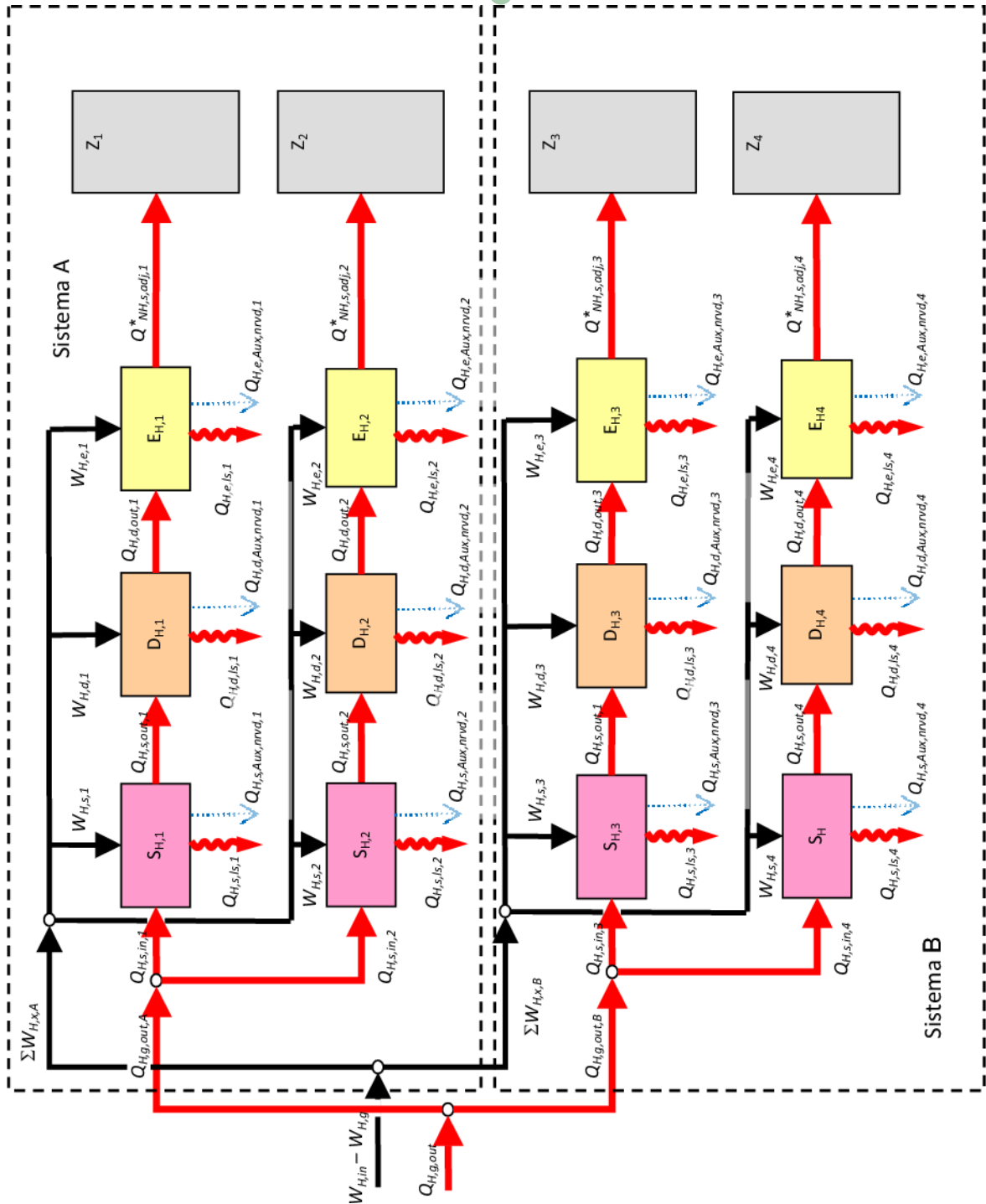


Figura 15 – Caso d) con due sistemi impiantistici diversi che servono diverse zone

Al fine di considerare tutte le possibilità elencate, per ogni zona termica i-esima:

1. si calcola il fabbisogno di acqua calda sanitaria relativo alla zona termica i-esima per definire le perdite termiche recuperabili dalla zona stessa, $Q_{Z,L,R,i}$ secondo la relazione (128) e quanto definito al § E.8.2 e E.8.3.6;
2. si calcola il fabbisogno termico netto sensibile corretto della zona termica i-esima, definito come:

$$Q_{NH,s,adj,i}^* = Q_{NH,s,adj,i} - Q_{Z,L,R,i} \tag{171}$$

con:

$Q_{NH,s,adj,i}^*$ è il fabbisogno di energia termica netto corretto per il solo riscaldamento “sensibile” della zona termica, si veda la (5), [kWh];

$Q_{NH,s,adj,i}$ è il fabbisogno di energia termica corretto per il solo riscaldamento “sensibile” della zona termica, si veda la (5), [kWh];

$Q_{Z,l,r,i}$ è la quota recuperata dal sistema involucro della zona termica i -esima delle perdite del sistema di produzione di acqua calda sanitaria, si veda la (128), [kWh];

3. si calcola la frazione j -esima che viene soddisfatta dal sistema impiantistico j -esimo presente nella zona i -esima:

$$f_{i,j} = \frac{\Phi_{N,i,j,Tot}}{\sum_{j=1}^{M_i} \Phi_{N,i,j,Tot}} \quad \text{con} \quad \Phi_{N,i,j,Tot} = \sum_{k=1}^{N_{t,i,j}} \Phi_{N,i,j,k} \quad (172)$$

dove:

$f_{i,j}$ è la frazione di fabbisogno termico netto sensibile corretto soddisfatta dal sistema impiantistico j -esimo presente nella zona i -esima;

$\Phi_{N,i,j,k}$ è la potenza di progetto del terminale k -esimo del sistema impiantistico j -esimo della zona i -esima, [kW];

$\Phi_{N,i,j,Tot}$ è la potenza di progetto complessiva di tutti i terminali dell'impianto j -esimo presenti nella zona i -esima, [kW];

M_i è il numero di sistemi impiantistici diversi che servono la stessa zona i -esima;

$N_{t,i,j}$ è il numero di terminali dell'impianto j -esimo che serve la zona i -esima.

4. si calcola il fabbisogno di energia termica "sensibile" corretto della zona al netto delle perdite recuperate richiesto al j -esimo impianto $Q_{NH,s,adj,i,j}^*$, determinato come:

$$Q_{NH,s,adj,i,j}^* = Q_{NH,s,adj,i}^* \cdot f_{i,j} \quad (173)$$

5. si calcola la quota del fabbisogno termico sensibile per ventilazione meccanica coperta dall'impianto di ventilazione, con il preriscaldamento dell'aria di reintegro, $Q_{V,s,i}$, determinata con la (195);

6. si calcola per la zona i -esima, se l'impianto j -esimo controlla anche l'umidità dell'aria ambiente (umidificazione), il suo fabbisogno di energia termica "latente", $Q_{NH,l}$, determinato con l'equazione (8);

7. si calcolano le perdite termiche dei sottosistemi appartenenti ad ogni j -esima tipologia d'impianto che serve la zona i -esima fino al sottosistema di generazione escluso;

8. si sommano le richieste delle diverse tipologie o ramificazioni d'impianto che convergono sullo stesso sottosistema di generazione;

9. si determinano le perdite termiche di ogni sottosistema di generazione;

10. si determinano i fabbisogni dei diversi vettori energetici e l'eventuale quota esportata;

11. si determina il fabbisogno di energia primaria per il riscaldamento o la climatizzazione invernale;

12. si determina l'efficienza energetica dell'edificio e dell'impianto termico.

E.9.2 Bilancio energetico del generico sottosistema di emissione - impianto di riscaldamento

Le perdite termiche di processo del sottosistema di emissione j -esimo, $Q_{H,e,l,s,i,j}$, che serve la zona i -esima, sono date dalla:

$$Q_{H,e,l,s,i,j} = \left(\frac{1}{\eta_{eH,i,j}} - 1 \right) \cdot Q_{NH,s,adj,i,j}^* \quad (174)$$

dove:

$Q_{H,e,l,s,i,j}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di emissione j -esimo che serve la zona i -esima, [kWh];

$Q_{NH,s,adj,i,j}^*$ è il fabbisogno mensile di energia termica sensibile netto corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i -esima coperto dalla tipologia d'impianto j -esima nel mese m -esimo, [kWh];

$\eta_{eH,i,j}$ è il rendimento del sottosistema di emissione j -esimo nella zona i -esima.

Il rendimento del generico sottosistema di emissione, η_{eH} , è funzione del rendimento dei terminali di erogazione del calore, $\eta_{eH,t}$, e del sistema di controllo, η_{cH} , secondo la:

$$\eta_{eH} = \frac{1}{\frac{1}{\eta_{eeH}} + \frac{1}{\eta_{cH}} - 1} \quad (175)$$

dove:

- η_{eH} è il rendimento del sottosistema di emissione;
- η_{eeH} è il rendimento dei terminali di erogazione del calore;
- η_{cH} è il rendimento del sistema di controllo.

Nel Prospetto XXXIX e nel Prospetto XL sono riportati, in funzione della tipologia di terminale di erogazione e dal carico termico specifico, i valori convenzionali del rendimento di emissione degli emettitori, η_{eeH} , per locali di altezza interna rispettivamente inferiore e superiore a 4 metri.

| Terminale di erogazione del calore | Carico termico specifico $\bar{\phi}_t$ [W/m ³] | | |
|--|--|------|------|
| | < 4 | 4-10 | > 10 |
| | η_{eeH} | | |
| Radiatori su parete esterna isolata | 0,95 | 0,94 | 0,92 |
| Radiatori su parete interna | 0,96 | 0,95 | 0,92 |
| Ventilconvettori (valori riferiti a $t_{media} \text{ acqua}=45^\circ$) | 0,96 | 0,95 | 0,94 |
| Termoconvettori | 0,94 | 0,93 | 0,92 |
| Bocchette in sistemi ad aria calda | 0,94 | 0,92 | 0,9 |
| Pannelli isolati annegati a pavimento disaccoppiati termicamente | 0,99 | 0,98 | 0,97 |
| Pannelli isolati annegati a pavimento non disaccoppiati termicamente | 0,99 | 0,98 | 0,97 |
| Pannelli annegati a pavimento disaccoppiati termicamente | 0,98 | 0,96 | 0,94 |
| Pannelli annegati a pavimento non disaccoppiati termicamente | 0,98 | 0,96 | 0,94 |
| Pannelli annegati a soffitto disaccoppiati termicamente | 0,97 | 0,95 | 0,93 |
| Pannelli annegati a soffitto non disaccoppiati termicamente | 0,97 | 0,95 | 0,93 |
| Pannelli a parete disaccoppiati termicamente | 0,97 | 0,95 | 0,93 |
| Pannelli a parete non disaccoppiati termicamente | 0,97 | 0,95 | 0,93 |

Prospetto XXXIX – Valori convenzionali del rendimento di emissione in locali di altezza inferiore a 4m, η_{eeH}

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

| Terminale di erogazione del calore | Carico termico specifico $\bar{\phi}_t$ [W/m ³] | | | | | | | | |
|---|--|------|------|------|------|------|------|------|------|
| | < 4 | | | 4-10 | | | > 10 | | |
| | Altezza del locale [m] | | | | | | | | |
| | 6 | 10 | 14 | 6 | 10 | 14 | 6 | 10 | 14 |
| η_{eeH} | | | | | | | | | |
| Generatore d'aria calda singolo a basamento o pensile | 0,97 | 0,96 | 0,95 | 0,95 | 0,94 | 0,93 | 0,93 | 0,92 | 0,91 |
| Aerotermi ad acqua | 0,96 | 0,95 | 0,94 | 0,94 | 0,93 | 0,92 | 0,92 | 0,91 | 0,9 |
| Generatore d'aria calda singolo pensile a condensazione | 0,98 | 0,97 | 0,96 | 0,96 | 0,95 | 0,94 | 0,94 | 0,93 | 0,92 |
| Strisce radianti ad acqua, a vapore, a fuoco diretto | 0,99 | 0,98 | 0,97 | 0,97 | 0,97 | 0,96 | 0,96 | 0,96 | 0,95 |
| Riscaldatori ad infrarossi | 0,98 | 0,97 | 0,96 | 0,96 | 0,96 | 0,95 | 0,95 | 0,95 | 0,94 |
| Pannelli annegati a pavimento disaccoppiati termicamente | 0,98 | 0,97 | 0,96 | 0,96 | 0,96 | 0,95 | 0,95 | 0,95 | 0,95 |
| Pannelli annegati a pavimento non disaccoppiati termicamente | 0,98 | 0,97 | 0,96 | 0,96 | 0,96 | 0,95 | 0,95 | 0,95 | 0,95 |
| Pannelli a pavimento (isolati) disaccoppiati termicamente | 0,99 | 0,98 | 0,97 | 0,97 | 0,97 | 0,96 | 0,96 | 0,96 | 0,95 |
| Pannelli a pavimento (isolati) non disaccoppiati termicamente | 0,99 | 0,98 | 0,97 | 0,97 | 0,97 | 0,96 | 0,96 | 0,96 | 0,95 |

Prospetto XL – Valori convenzionali del rendimento di emissione in locali di altezza superiore a 4m, η_{eeH}

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

Il carico termico specifico, $\bar{\phi}_t$, in [W/m³], da utilizzare nei precedenti prospetti, si calcola con la seguente relazione:

$$\bar{\phi}_{t,i,j} = \frac{Q_{NH,s,adj,i,j}^*}{V_{L,i} \cdot t_{gn,j} \cdot FC_{e,j} \cdot N} \cdot 1000 = \frac{\Phi_{N,i,j,Tot}}{V_{L,i}} \cdot 1000 \quad (176)$$

dove:

- $\bar{\Phi}_{t,i,j}$ è il carico termico specifico della zona termica i-esima coperto dalla tipologia d'impianto j-esimo, [W/m³];
- $Q_{NH,s,adj,i,j}^*$ è il fabbisogno di energia termica sensibile netto corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima coperto dalla tipologia d'impianto j-esimo, [kWh];
- $V_{L,i}$ è il volume lordo riscaldato della zona i-esima, [m³];
- $t_{gn,j}$ è il tempo totale di funzionamento del sistema di generazione (tempo di attivazione), che serve il sottosistema j-esimo, assunto pari a 24 h/giorno;
- N è il numero dei giorni del mese considerato;
- $FC_{e,i,j}$ è il fattore di carico del sottosistema j-esimo di emissione (campo di validità 0-1), definito come segue:

$$FC_{e,i,j} = \frac{Q_{NH,s,adj,i,j}^*}{\Phi_{N,i,j,Tot} \cdot t_{gn,j} \cdot N} \quad (177)$$

dove:
 $\Phi_{N,i,j,Tot}$ è la potenza di progetto complessiva di tutti i terminali dell'impianto j-esimo presenti nella zona i-esima, così come espresso dall'equazione (172), [kW].

Nel Prospetto XLI sono riportati, in funzione della configurazione del sistema impiantistico, del fattore di utilizzazione degli apporti interni, $\eta_{GH,adj}$, e del rapporto guadagni/dispersioni, $\gamma_{H,adj}$, della generica zona termica, i valori convenzionali del rendimento del sistema di controllo, η_{cH} .

| Tipo di regolazione | Caratteristiche | Sistemi a bassa inerzia termica | | |
|--|---------------------|---|--|---|
| | | Radiatori, convettori, ventilconvettori, strisce radianti ad aria calda | Pannelli integrati nelle strutture edilizie e disaccoppiati termicamente | Pannelli annegati nelle strutture edilizie e non disaccoppiati termicamente |
| Sola climatica (compensazione con sonda esterna) | | $1-(0,6 \cdot \eta_{GH,adj} \cdot \gamma_{H,adj})$ | $0,98-(0,6 \cdot \eta_{GH,adj} \cdot \gamma_{H,adj})$ | $0,94-(0,6 \cdot \eta_{GH,adj} \cdot \gamma_{H,adj})$ |
| Solo ambiente con regolatore | On off | 0,940 | 0,920 | 0,880 |
| | PI o PID | 0,990 | 0,970 | 0,930 |
| | P banda prop. 0,5°C | 0,980 | 0,960 | 0,920 |
| | P banda prop. 1°C | 0,970 | 0,950 | 0,910 |
| | P banda prop. 2°C | 0,950 | 0,930 | 0,890 |
| Climatica + ambiente con regolatore | On off | 0,970 | 0,950 | 0,930 |
| | PI o PID | 0,995 | 0,990 | 0,970 |
| | P banda prop. 0,5°C | 0,990 | 0,980 | 0,960 |
| | P banda prop. 1°C | 0,980 | 0,970 | 0,950 |
| | P banda prop. 2°C | 0,970 | 0,960 | 0,940 |
| Solo zona con regolatore | On off | 0,930 | 0,910 | 0,870 |
| | PI o PID | 0,995 | 0,990 | 0,970 |
| | P banda prop. 0,5°C | 0,990 | 0,980 | 0,960 |
| | P banda prop. 1°C | 0,980 | 0,970 | 0,950 |
| | P banda prop. 2°C | 0,940 | 0,920 | 0,880 |
| Climatica + zona con regolatore | On off | 0,960 | 0,940 | 0,920 |
| | PI o PID | 0,995 | 0,980 | 0,960 |
| | P banda prop. 0,5°C | 0,980 | 0,970 | 0,950 |
| | P banda prop. 1°C | 0,970 | 0,960 | 0,940 |
| | P banda prop. 2°C | 0,960 | 0,950 | 0,930 |

NOTA. $\gamma_{H,adj}$ rapporto apporti/perdite
 $\eta_{GH,adj}$ fattore di utilizzo degli apporti interni

Prospetto XLI – Rendimenti di controllo, η_{cH} , per alcune configurazioni impiantistiche
 (Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

Il fabbisogno di energia elettrica del sottosistema di emissione j-esimo della zona i-esima, $W_{H,e,i,j}$, è dovuto alla presenza di ventilatori, valvole e sistemi di regolazione.

Il fabbisogno di energia elettrica di terminali dotati di ventilatore si calcola come segue:

- unità con ventilatore sempre in funzione (generatori d'aria calda con regolazione modulante);

$$W_{H,e,i,j} = \sum_k \dot{W}_{H,e,k} \cdot t_{gn} \cdot N \tag{178}$$

- unità con arresto del ventilatore al raggiungimento della temperatura prefissata (ad esempio ventilconvettori);

$$W_{H,e,i,j} = \sum_k \dot{W}_{H,e,k} \cdot FC_{e,i,j} \cdot t_{gn} \cdot N \tag{179}$$

dove:

- $\dot{W}_{H,e,k}$ è la potenza dell'ausiliario k-esimo al servizio del sottosistema j-esimo di emissione nella zona i-esima, [kW];
- t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del sistema di generazione (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;
- N è il numero dei giorni del mese considerato;
- $FC_{e,i,j}$ è il fattore di carico del sottosistema j-esimo di emissione (campo di validità 0-1).

NOTA: La quota dissipata dell'energia elettrica richiesta dagli ausiliari e non direttamente recuperata dal fluido termovettore, $(1-k_{H,e}) \cdot W_{H,e}$, non è inclusa nel rendimento di emissione e viene considerata, per evitare iterazioni, non recuperabile ai fini della riduzione del fabbisogno termico.

Nel caso in cui non siano disponibili i dati di progetto dei componenti dell'impianto, la potenza dei ventilconvettori è desumibile dal Prospetto XLII.

| Categorie di terminali | Tipologie | Fabbisogni elettrici unitari | |
|--|---|---|------------------------------|
| Terminali privi di ventilatore con emissione del calore per convezione naturale ed irraggiamento | Radiatori, convettori, strisce radianti, pannelli isolati dalle strutture ed annegati nelle strutture | Nulli | |
| Terminali di erogazione per immissione di aria calda | Bocchette e diffusori in genere | Si considerano compresi nella distribuzione dell'aria | |
| Terminali di erogazione ad acqua con ventilatore a bordo (emissione prevalente per convezione forzata) | Ventilconvettori, convettori ventilati, apparecchi in genere con ventilatore ausiliario | Portata d'aria [m³/h] | Potenza elettrica [W] |
| | | Fino a 200 m³/h | 40 |
| | | Da 200 a 400 m³/h | 50 |
| Generatori d'aria calda non canalizzati ^(*) | Generatori pensili, generatori a basamento, roof top | Da 400 a 600 m³/h | 60 |
| | | 1500 | 90 |
| | | 2500 | 170 |
| | | 3000 | 250 |
| | | 4000 | 350 |
| | 6000 | 700 | |
| | 8000 | 900 | |

^(*) Nel caso di generatori canalizzati il fabbisogno di energia elettrica del ventilatore deve essere compreso nella distribuzione

Prospetto XLII – Fabbisogni elettrici dei terminali di erogazione del calore

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

E.9.2.1 Emettitori alimentati elettricamente

Nel caso di sistemi elettrici ad infrarossi o altri tipi di emettitori puramente elettrici, giacché sono alimentati ad energia elettrica, si ha:

$$Q_{H,e,in,i,j} = Q_{H,d,out,i,j} \equiv 0 \tag{180}$$

dove:

- $Q_{H,e,in}$ è l'energia termica in ingresso al sottosistema di emissione, [kWh];
- $Q_{H,d,out}$ è l'energia termica richiesta in uscita al sottosistema di distribuzione, [kWh].

L'energia elettrica richiesta normalmente solo dagli ausiliari in tal caso copre il fabbisogno termico e diventa pari a:

$$W_{H,e,i,j} = Q_{NH,s,adj,i,j}^* + Q_{H,e,ls,i,j} \tag{181}$$

dove:

- $W_{H,e,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di emissione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$Q_{NH,s,adj,i,j}^*$ è il fabbisogno di energia termica sensibile netto corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima coperto dalla tipologia d'impianto j-esima, [kWh];

$Q_{H,e,ls,i,j}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di emissione j-esimo nella zona i-esima, [kWh].

E.9.3 Bilancio energetico del generico sottosistema di distribuzione - impianto di riscaldamento

Le perdite termiche di processo del sottosistema di distribuzione j-esimo, $Q_{H,d,ls,i,j}$, che serve la zona i-esima sono date dalla:

$$Q_{H,d,ls,i,j} = \left(\frac{1}{\eta_{dH,i,j}} - 1 \right) \cdot Q_{H,d,out,i,j} \quad (182)$$

con:

$$Q_{H,d,out,i,j} = Q_{NH,s,adj,i,j}^* + Q_{H,e,ls,i,j} - k_{H,e,i,j} \cdot W_{H,e,i,j} \quad (183)$$

dove:

$\eta_{dH,i,j}$ è il rendimento del sottosistema di distribuzione j-esimo della zona i-esima;

$Q_{H,d,out,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione j-esimo della zona i-esima, [kWh];

$Q_{NH,s,adj,i,j}^*$ è il fabbisogno di energia termica sensibile netto corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima soddisfatto dalla tipologia d'impianto j-esima, [kWh];

$Q_{H,e,ls,i,j}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di emissione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$k_{H,e,i,j}$ è la frazione recuperata direttamente dal fluido termovettore dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di emissione j-esimo nella zona i-esima; nel caso specifico si può considerare sempre il valore 1 giacché gli ausiliari degli emettitori sono quasi sempre all'interno degli ambienti riscaldati;

$W_{H,e,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di emissione j-esimo nella zona i-esima, [kWh].

Nel Prospetto XLIII sono riportati i rendimenti di distribuzione in funzione della configurazione del sistema impiantistico; nel caso in cui i terminali scaldanti siano costituiti da radiatori allacciati ad impianti a temperatura variabile, da ventilconvettori o da pannelli radianti, il rendimento di distribuzione deve essere corretto secondo la formula riportata nel Prospetto XLIV.

| Tipo di impianto | Tipo di distribuzione | Numero di piani | Isolamento distribuzione nel cantinato | | | |
|---------------------------|---|-----------------|--|------------------------|---------------------------|-----------------------------|
| | | | Insufficiente Prima del 1961 | Medio Tra 1961-1976 | Discreto Tra 1977-1993 | Legge 10/91 Dopo il 1993 |
| IMPIANTO CENTRALIZZATO | VERTICALE. Montanti in traccia nei paramenti interni. Isolamento secondo legge 10/91. Tubazioni posteriori al 1993. | 1 | | | | 0,936 |
| | | 2 | | | | 0,947 |
| | | 3 | | | | 0,958 |
| | | 4 | | | | 0,969 |
| | | 5 e più | | | | 0,98 |
| IMPIANTO CENTRALIZZATO | VERTICALE. Montanti in traccia nei paramenti interni o nell'intercapedine. Isolamento leggero. Tubazioni realizzate tra il 1993 e il 1977. | 1 | 0,856 | 0,868 | 0,880 | 0,908 |
| | | 2 | 0,889 | 0,901 | 0,913 | 0,925 |
| | | 3 | 0,904 | 0,917 | 0,927 | 0,939 |
| | | 4 | 0,915 | 0,927 | 0,938 | 0,949 |
| | | 5 e più | 0,922 | 0,934 | 0,943 | 0,955 |
| IMPIANTO CENTRALIZZATO | VERTICALE. Montanti correnti nell'intercapedine. Senza isolamento. Tubazioni precedenti al 1977 | 1 | 0,824 | 0,851 | 0,876 | 0,901 |
| | | 2 | 0,876 | 0,901 | 0,925 | 0,913 |
| | | 3 | 0,889 | 0,913 | 0,936 | 0,925 |
| | | 4 | 0,901 | 0,913 | 0,936 | 0,936 |
| | | 5 e più | 0,913 | 0,925 | 0,947 | 0,947 |
| IMPIANTO CENTRALIZZATO | ORIZZONTALE | Fino a 3 | 0,947 | 0,958 | 0,969 | 0,980 |
| | | Oltre a 3 | 0,958 | 0,969 | 0,980 | 0,990 |
| IMPIANTO AUTONOMO | | | 0,958 | 0,969 | 0,980 | 0,990 |

Prospetto XLIII – Rendimenti di distribuzione, η_{dH}

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

| Tipologia dell'impianto | Temperature di mandata e ritorno di progetto | Rendimenti corretti η_{dH} |
|--|--|---------------------------------|
| Impianti a radiatori a temperatura variabile | 70/55 | $1-(1-\eta_{dH})^*0,85$ |
| Impianti a ventilconvettori | 55/45 | $1-(1-\eta_{dH})^*0,60$ |
| Impianti a pannelli | 30/35 | $1-(1-\eta_{dH})^*0,25$ |

Prospetto XLIV – Rendimenti di distribuzione, η_{dH} , corretti in funzione della tipologia di terminale di erogazione
(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

Il fabbisogno di energia elettrica mensile del sottosistema di distribuzione j-esimo della zona i-esima, $W_{H,d,i,j}$, è dovuto alla presenza di pompe di circolazione, elettroventilatori e valvole.

In impianti con fluido termovettore acqua il fabbisogno di energia elettrica per la presenza di elettropompe si calcola come segue:

- sistemi con arresto della pompa alla fermata del generatore durante il tempo di attivazione dello stesso:

$$W_{H,d,i,j} = \sum_k \dot{W}_{H,d,k} \cdot F_v \cdot FC_{e,i,j} \cdot t_{gn} \cdot N \tag{184}$$

- sistemi in cui la pompa è sempre in funzione durante il tempo di attivazione del generatore:

$$W_{H,d,i,j} = \sum_k \dot{W}_{H,d,k} \cdot F_v \cdot t_{gn} \cdot N \tag{185}$$

dove:

$W_{H,d,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$\dot{W}_{H,d,k}$ è la potenza della pompa k-esima al servizio del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kW];

F_v è un fattore che tiene conto della variazione di velocità della pompa, (Prospetto XLV);

t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del sistema di generazione (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;

N è il numero dei giorni del mese considerato;

$FC_{e,i,j}$ è il fattore di carico del sottosistema j-esimo di emissione (campo di validità 0-1).

| Tipo di funzionamento | Fattore F_v |
|----------------------------|---------------|
| Pompa a velocità costante | 1 |
| Pompa a velocità variabile | 0,6 |

Prospetto XLV – Fattore che tiene conto della variazione di velocità dell'elettropompa
(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

In impianti con fluido termovettore aria, il fabbisogno di energia elettrica per la presenza di elettroventilatori si calcola come segue:

- sistemi con arresto del ventilatore alla fermata del generatore durante il tempo di attivazione dello stesso:

$$W_{H,d,i,j} = \sum_k \dot{W}_{H,d,k} \cdot FC_{e,i,j} \cdot t_{gn} \cdot N \tag{186}$$

- sistemi in cui il ventilatore è sempre in funzione durante il tempo di attivazione del generatore:

$$W_{H,d,i,j} = \sum_k \dot{W}_{H,d,k} \cdot t_{gn} \cdot N \tag{187}$$

dove:

$\dot{W}_{H,d,k}$ è la potenza del ventilatore k-esimo al servizio del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kW];

t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del sistema di generazione (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;

N è il numero dei giorni del mese considerato;

$FC_{e,i,j}$ è il fattore di carico del sottosistema j-esimo di emissione della zona i-esima, dato dalla (177).

La quota recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari, in termini di incremento dell'energia termica in uscita al sottosistema di distribuzione, è calcolata mediante la relazione seguente:

$$Q_{H,d,Aux,rvd,i,j} = k_{H,d,i,j} \cdot W_{H,d,i,j} \quad (188)$$

dove:

$Q_{H,d,Aux,rvd,i,j}$ è la quota recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari in termini di incremento dell'energia termica in uscita al sottosistema distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$k_{H,d,i,j}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, si assume pari a 0,85 se il fluido termovettore è acqua e pari a 1 se il fluido termovettore è aria;

$W_{H,d,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kWh].

E.9.4 Bilancio energetico generico del sottosistema di accumulo - impianto di riscaldamento

L'energia termica richiesta al sottosistema di accumulo j-esimo, $Q_{H,s,out,i,j}$, che serve la zona i-esima è data da:

$$Q_{H,s,out,i,j} = Q_{H,d,out,i,j} + Q_{H,d,ls,i,j} - k_{H,d,i,j} \cdot W_{H,d,i,j} \quad (189)$$

dove:

$Q_{H,s,out,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di accumulo j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$Q_{H,d,out,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$Q_{H,d,ls,i,j}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$k_{H,d,i,j}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima;

$W_{H,d,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kWh].

Per sistemi di accumulo installati successivamente all'entrata in vigore della d.g.r. 8/5018 (20 luglio 2007), le perdite del generico sottosistema vengono calcolate secondo la:

$$Q_{H,s,ls} = k_{boll} \cdot (\theta_s - \theta_a) \cdot \Delta t \quad (190)$$

dove:

$Q_{H,s,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di accumulo j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

K_{boll} è il valore di dispersione termica dell'apparecchio fornita dal costruttore, [W/K];

θ_s è la temperatura media nell'accumulo, [°C];

θ_a è la temperatura ambiente del locale in cui è installato il serbatoio di accumulo, [°C];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

Per sistemi di accumulo installati precedentemente all'entrata in vigore della d.g.r. 5018 (20 luglio 2007), le perdite del sottosistema possono essere calcolate secondo la procedura descritta sopra, oppure, se non si dispone del dato di dispersione termica dell'apparecchio, K_{boll} , fornito dal costruttore, secondo la:

$$Q_{H,s,ls} = S_s \cdot \frac{\lambda_s}{d_s} \cdot (\theta_s - \theta_a) \cdot \Delta t \quad (191)$$

dove:

$Q_{H,s,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di accumulo j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

S_s è la superficie esterna dell'accumulo, [m²];

λ_s è la conduttività dello strato isolante, [W/mK];

- d_s è lo spessore dello strato isolante, [m];
- θ_s è la temperatura media nell'accumulo, [°C];
- θ_a è la temperatura ambiente del locale in cui è installato il serbatoio di accumulo, [°C];
- Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

Nell'impossibilità di reperire i dati richiesti dalla (191) le perdite del generico sottosistema di accumulo possono essere stimate con la seguente equazione:

$$Q_{H,s,ls} = f'_s \cdot \Delta t \tag{192}$$

- dove:
- $Q_{H,s,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di accumulo j-esimo nella zona i-esima, [kWh];
- f'_s è il coefficiente di perdita in funzione della classe di volume dell'accumulo, (Prospetto XLVI), [W];
- Δt è la durata del mese considerato dell'impianto (si veda la (17)), [kh].

| Volume di accumulo | f'_s [W] |
|-------------------------|------------|
| da 10 fino a 50 litri | 30 |
| da 50 a 200 litri | 60 |
| 200 a 1500 litri | 120 |
| da 1.500 a 10.000 litri | 500 |
| oltre i 10.000 | 900 |

Prospetto XLVI – Fattore da applicare per il calcolo delle perdite di accumulo

(Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, "Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari", 2003)

Il fabbisogno di energia elettrica del sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima, $W_{H,s,i,j}$, trascurabile nel calcolo solo qualora l'ausiliario non sia una resistenza di back-up o post-riscaldamento per il mantenimento del livello termico, è dato dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari e il tempo di funzionamento dell'ausiliario, secondo la relazione:

$$W_{H,s,i,j} = \sum_k \dot{W}_{H,s,k} \cdot t_{s,i,j} \cdot N \tag{193}$$

- dove:
- $W_{H,s,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di accumulo j-esimo nella zona i-esima, [kWh];
- $\dot{W}_{H,s,k}$ è la potenza dell'ausiliario k-esimo al servizio del sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima, [kW];
- $t_{s,i,j}$ è il tempo totale di funzionamento degli ausiliari del sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima, assunto pari a 24 h/giorno;
- N è il numero dei giorni del mese considerato.

La quota recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari in termini di incremento dell'energia termica in uscita al sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima si calcola mediante la relazione seguente:

$$Q_{H,s,Aux,rvd,i,j} = k_{H,s,i,j} \cdot W_{H,s,i,j} \tag{194}$$

- dove:
- $Q_{H,s,Aux,rvd,i,j}$ è la quota recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari in termini di incremento dell'energia termica in uscita al sottosistema accumulo j-esimo nella zona i-esima, [kWh];
- $k_{H,s,i,j}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima, assunta pari a 1;
- $W_{H,s,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di accumulo j-esimo nella zona i-esima, [kWh].

E.9.5 Sistema impiantistico dedicato alla ventilazione meccanica

E.9.5.1 Energia termica richiesta al sottosistema di ventilazione

I paragrafi a seguire sono dedicati ai sistemi di ventilazione che non rappresentano sistemi di riscaldamento ad aria, ma sistemi dedicati esclusivamente all'immissione di aria esterna, con o senza recupero termico/entalpico, che eventualmente provvedono alla sua umidificazione con/o senza post-riscaldamento affinché la temperatura di immissione in ambiente sia pari alla temperatura dell'ambiente. Sotto tali ipotesi, l'energia "termica" richiesta al sottosistema di emissione dell'impianto di ventilazione è composto da due parti:

- l'energia termica sensibile legata al riscaldamento sensibile dell'aria esterna alle condizioni di immissione previste, θ_{im} (vedi §E.6.3.8), tramite batteria di pre-riscaldamento, cioè:

$$Q_{V,s} = H_{V,adj} \cdot \Delta\theta_{im} \cdot \Delta t \tag{195}$$

dove:

$Q_{V,s}$ è l'energia termica sensibile richiesta per riscaldamento sensibile dell'aria esterna alle condizioni di immissione previste, θ_{im} , tramite batteria di pre-riscaldamento della zona i-esima, [kWh];

$H_{V,adj}$ è il coefficiente di scambio termico per ventilazione meccanica, [W/K], calcolato secondo la (28), avendo cura di porre sempre $b_{v,k} = 1$;

$\Delta\theta_{im}$ è la differenza tra la temperatura di immissione prefissata nella zona termica considerata, θ_{im} , e la temperatura media giornaliera esterna, θ_e , [°C];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

- l'energia termica latente legata al controllo dell'umidità dell'aria della zona i-esima, $Q_{NH,i}$, così come calcolata al § E.6.3.2.

Le perdite termiche di processo del sottosistema di emissione dell'impianto di ventilazione, $Q_{V,e,ls,i}$, che serve la zona i-esima, sono da considerarsi nulle, cioè:

$$Q_{V,e,ls,i} = 0 \tag{196}$$

così come il fabbisogno di energia elettrica mensile, $W_{V,e,i}$, cioè:

$$W_{V,e,i} = 0 \tag{197}$$

E.9.5.2 Energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione aria

L'energia termica sensibile richiesta al sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione della zona i-esima, $Q_{V,a,out,i}$, è data da:

$$Q_{V,a,out,i} = Q_{V,s,i} + Q_{V,e,ls,i} - k_{V,e,i} \cdot W_{V,e,i} \tag{198}$$

dove:

$Q_{V,a,out,i}$ è l'energia termica sensibile richiesta al sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione della zona i-esima, [kWh];

$Q_{V,s,i}$ è l'energia termica sensibile richiesta per il riscaldamento sensibile dell'aria esterna alle condizioni di immissione previste, θ_{im} , tramite batteria di pre-riscaldamento della zona i-esima, [kWh];

$Q_{V,e,ls,i}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di emissione dell'impianto di ventilazione che serve la zona i-esima, da considerare nulla, [kWh];

$k_{V,e,i}$ è la frazione recuperata direttamente dal fluido termovettore dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di emissione;

$W_{V,e,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di emissione nella zona i-esima, da considerarsi nullo, [kWh].

L'energia termica latente richiesta al sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione è pari a quella richiesta al sottosistema di emissione, cioè sempre $Q_{NH,i}$, così come calcolata al § E.6.3.2.

Le perdite termiche di processo del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione, $Q_{V,a,ls,i}$, che serve la zona i-esima sono date dalla:

$$Q_{V,a,ls,i} = \left(\frac{1}{\eta_{av,i}} - 1 \right) \cdot Q_{V,a,out,i} \tag{199}$$

dove:

$Q_{V,a,ls,i}$ sono le perdite termiche di processo del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione che serve la zona i-esima, [kWh];

- $Q_{V,a,out,i}$ è l'energia termica sensibile richiesta al sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione della zona i-esima, [kWh];
- $\eta_{aV,i}$ è il rendimento del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione della zona i-esima, che viene di norma assunto unitario, essendo l'aria di ventilazione ad una temperatura sempre compresa tra la temperatura esterna e la temperatura interna.

Il fabbisogno di energia elettrica mensile del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione della zona i-esima, $W_{V,a,i}$, è dovuto alla presenza di elettroventilatori, e si calcola come segue:

$$W_{V,a,i} = \sum_k \dot{W}_{V,a,k} \cdot t_{v,i} \cdot N \quad (200)$$

- dove:
- $W_{V,a,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione nella zona i-esima, [kWh];
- $\dot{W}_{V,a,k}$ è la potenza del ventilatore k-esimo al servizio del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione nella zona i-esima, [kW];
- $t_{v,i}$ è il tempo totale di funzionamento degli ausiliari del sottosistema di distribuzione della ventilazione, assunto pari a 24 h/giorno;
- N è il numero dei giorni del mese considerato.

E.9.5.3 Energia termica richiesta al sottosistema di trattamento aria

L'energia termica sensibile richiesta al sottosistema di trattamento dell'aria di ventilazione della zona i-esima, $Q_{V,r,out,i}$, è data da:

$$Q_{V,r,out,i} = Q_{V,a,out,i} + Q_{V,a,ls,i} - k_{V,a,i} \cdot W_{V,a,i} \quad (201)$$

- dove:
- $Q_{V,r,out,i}$ è l'energia termica sensibile richiesta al sottosistema di trattamento dell'aria di ventilazione della zona i-esima, [kWh];
- $Q_{V,a,out,i}$ è l'energia termica sensibile richiesta al sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione della zona i-esima, [kWh];
- $Q_{V,a,ls,i}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione che serve la zona i-esima, [kWh];
- $k_{V,a,i}$ è la frazione recuperata direttamente dal fluido termovettore dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione, assunta pari a 1;
- $W_{V,a,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione nella zona i-esima, [kWh].

L'energia termica latente richiesta al sottosistema di trattamento dell'aria di ventilazione è pari a quella richiesta al sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione, cioè sempre $Q_{NH,i}$, così come calcolata al § E.6.3.2.

Il sistema di trattamento aria dell'impianto di ventilazione può assolvere le seguenti diverse funzioni:

- preriscaldamento dell'aria esterna ad un valore prefissato, θ_{im} , sempre inferiore o uguale alla temperatura di progetto interna, θ_i , tramite batteria di scambio termico alimentata da un fluido termovettore;
- preriscaldamento dell'aria esterna tramite un recuperatore termico o entalpico a spese dell'aria di espulsione (solo sistemi a doppio flusso/canale);
- umidificazione dell'aria esterna per compensare il carico termico latente richiesto.

Vengono presi in considerazione solo i seguenti casi:

- a) solo preriscaldamento termico attraverso un recuperatore termico o entalpico (solo sistemi a doppio flusso/canale):

$$Q_{V,r,in,i} = 0 \quad (202)$$

l'energia termica richiesta per tale processo è nulla essendo recuperata dal flusso d'aria espulso; e anche l'energia elettrica richiesta dagli ausiliari è nulla:

$$W_{V,r,i} = 0 \quad (203)$$

- b) solo preriscaldamento termico attraverso una batteria di scambio termico alla temperatura prefissata θ_{im} , sempre inferiore al massimo uguale alla temperatura di progetto interna, θ_i ; in tal caso, se:

a. la batteria è alimentata da un fluido termovettore (acqua) l'energia termica richiesta è:

$$Q_{v,r,in,i} = Q_{v,r,out,i} \quad (204)$$

l'energia elettrica richiesta dagli ausiliari è nulla:

$$W_{v,r,i} = 0 \quad (205)$$

b. la batteria è alimentata elettricamente, l'energia termica richiesta è nulla:

$$Q_{v,r,in,i} = 0 \quad (206)$$

l'energia elettrica richiesta dagli ausiliari è invece pari a:

$$W_{v,r,i} = Q_{v,r,out,i} \quad (207)$$

- c) umidificazione dell'aria esterna, tramite un umidificatore adiabatico ad atomizzazione a portata variabile, a valle di un recupero termico attraverso un recuperatore termico o entalpico (solo sistemi a doppio flusso/canale):

si determina l'umidità massica che deve essere mediamente ottenuta e mantenuta dal processo di umidificazione, $x_{u,i}$, nell'aria di ventilazione e umidificazione, che è data, da:

$$x_{u,i} = \frac{Q_{NH,i}}{\rho_a \dot{V}_{u,i} h_v \Delta t} + x_i \quad (208)$$

dove:

$Q_{NH,i}$ è il fabbisogno mensile di energia termica latente per la climatizzazione invernale della zona i-esima considerata, [kWh];

ρ_a è la massa volumica dell'aria considerata secca, pari a 1,2 kg/m³;

$\dot{V}_{u,i}$ è la portata volumetrica media giornaliera dell'aria di processo per il controllo dell'umidità (che può anche coincidere con l'aria di ventilazione), [m³/h];

h_v è l'entalpia specifica del vapore di acqua convenzionalmente posta pari a 0,695, [Wh/g];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh];

x_i è l'umidità massica media giornaliera prefissata per l'aria della zona i-esima, [g/kg].

La temperatura dell'aria di rinnovo a valle del recuperatore termico è data da:

$$\theta_R = \theta_e + \eta_R \cdot (\theta_i - \theta_e) \quad (209)$$

dove:

θ_R è la temperatura dell'aria a valle del recuperatore, [°C];

θ_i è la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, [°C];

θ_e è la temperatura media giornaliera dell'aria esterna, [°C];

η_R è l'efficienza termica del recuperatore termico;

e per:

$$h^{(AU)}(\theta, x) = 0,2794 \cdot \theta + (0,695 + 5,167 \cdot 10^{-4} \cdot \theta) \cdot x \quad (210)$$

dove:

$h^{(AU)}$ è l'entalpia dell'aria umida, [Wh/kg^(AS)];

θ è la temperatura dell'aria umida, [°C];

x è l'umidità massica dell'aria umida, [g^(H₂O)/kg^(AS)];

si ha:

$$h_R^{(AU)} = 0,2794 \cdot \theta_R + (0,695 + 5,167 \cdot 10^{-4} \cdot \theta_R) \cdot x_e \quad (211)$$

dove:

x_e è l'umidità massica media giornaliera dell'aria umida esterna, $[g_v^{(H_2O)} / kg^{(AS)}]$;

oppure, se il recuperatore è entalpico, l'entalpia a valle del recuperatore è data direttamente da:

$$h_R^{(AU)} = h_e^{(AU)} + \eta_R \cdot (h_i^{(AU)} - h_e^{(AU)}) \quad (212)$$

dove:

$h_R^{(AU)}$ è l'entalpia dell'aria umida a valle del recuperatore, [Wh/kg];

$h_i^{(AU)}$ è l'entalpia dell'aria umida interna prefissata della zona termica considerata (calcolata con l'equazione (210)), [Wh/kg];

$h_e^{(AU)}$ è l'entalpia dell'aria umida media giornaliera dell'aria esterna (calcolata con l'equazione (210)), [Wh/kg];

η_R è l'efficienza termica del recuperatore entalpico;

con

$$h^{(AU)}(\theta, x) = 0,2794 \cdot \theta + (0,695 + 5,167 \cdot 10^{-4} \cdot \theta) \cdot x \quad (213)$$

dove:

θ è la temperatura dell'aria umida, [°C];

x è l'umidità massica dell'aria umida, $[g_v^{(H_2O)} / kg^{(AS)}]$;

si calcola, quindi, l'entalpia a valle del processo di umidificazione, come:

$$h_u^{(AU)} = h_R^{(AU)} + (x_u - x_e) \cdot 0,001163 \cdot \theta_w \quad (214)$$

dove:

θ_w è la temperatura dell'acqua liquida inviata all'atomizzatore, [°C];

si determinano la temperatura a bulbo secco e a bulbo umido (di saturazione adiabatica) a valle del processo di umidificazione, come:

$$\theta_u = \frac{h_u^{(AU)} - 0,695 \cdot x_u}{0,2794 + 5,167 \cdot 10^{-4} \cdot x_u} \quad (215)$$

$$\theta_{WB} \cong \frac{\theta_R + a \cdot \theta_{DP}}{1 + a}$$

$$\text{con } a = \frac{6\,336\,815}{(237,3 + \theta_{DP})^2} \cdot \frac{p_{v,e}}{101325} \quad \text{per } \theta_{DP} \geq 0$$

$$a = \frac{8980876}{(265,5 + \theta_{DP})^2} \cdot \frac{p_{v,e}}{101325} \quad \text{per } \theta_{DP} < 0 \quad (216)$$

dove:

θ_R è la temperatura a bulbo secco dell'aria umida prima del processo di umidificazione, data dalla (209) ovvero dalla (215) introducendovi l'entalpia specifica a valle del recuperatore, $h_R^{(AU)}$, e l'umidità massica media giornaliera dell'aria esterna, x_e , [°C];

θ_{DP} è la temperatura di rugiada dell'aria umida prima del processo di umidificazione, [°C], che si calcola come:

$$\theta_{DP} = 237,3 \cdot \frac{\ln[p_{v,e}/610,5]}{17,269 - \ln[p_{v,e}/610,5]} \quad p_{v,e} \geq 610,5 \text{ Pa}$$

$$\theta_{DP} = 265,5 \cdot \frac{\ln[p_{v,e}/610,5]}{21,875 - \ln[p_{v,e}/610,5]} \quad p_{v,e} < 610,5 \text{ Pa} \quad (217)$$

$P_{v,e}$ è la pressione parziale dell'aria umida prima del processo di umidificazione, [Pa], che, se non direttamente nota (valore dell'aria esterna), si calcola come:

$$p_{v,e} = 101325 \cdot \frac{x_e}{622 + x_e} \quad (218)$$

si confrontano tali temperature e:

- a. se $\theta_u \geq \theta_{WB}$ si ha un'umidificazione adiabatica con il controllo della umidità, come richiesto e, ovviamente, la potenza termica richiesta è nulla:

$$Q_{v,r,in,i} = 0 \quad (219)$$

inoltre, poiché l'efficienza effettiva del recuperatore termico/entalpico è inferiore a quella nominale, occorre ricalcolare le perdite nominali per ventilazione (si veda § E.6.3.8) utilizzando il valore corretto dell'efficienza del recuperatore dato da:

$$\eta_{R,eff} = \frac{\theta_u - \theta_e}{\theta_i - \theta_e} < \eta_R \quad (220)$$

- b. se $\theta_u < \theta_{WB}$ si ha una saturazione adiabatica che comunque è insufficiente per controllare l'umidità, come richiesto; è sempre nulla la potenza termica richiesta

$$Q_{v,r,in,i} = 0 \quad (221)$$

ma si ha:

$$\begin{aligned} x_{u,eff} &< x_{u,i} \\ \theta_u &= \theta_{WB} \\ \eta_{R,eff} &= \frac{\theta_{WB} - \theta_e}{\theta_i - \theta_e} < \eta_R \end{aligned} \quad (222)$$

l'energia elettrica richiesta dagli ausiliari è pari all'energia elettrica assorbita dalla pompa dell'atomizzatore, cioè:

$$W_{v,r,i} = \overline{W}_{p,i} \cdot \Delta t \quad (223)$$

dove:

$\overline{W}_{p,i}$ la potenza elettrica media giornaliera assorbita dalla pompa dell'atomizzatore, [W];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh];

- d) umidificazione dell'aria esterna, tramite un umidificatore adiabatico ad atomizzazione a portata variabile, a valle di un preriscaldamento termico attraverso una batteria di scambio termico, alla temperatura prefissata θ_{im} , sempre inferiore al massimo uguale alla temperatura di progetto interna, θ_i :

si determina l'umidità massica, che deve essere mediamente ottenuta e mantenuta dal processo di umidificazione, $x_{u,i}$, nell'aria di ventilazione e umidificazione, sempre come:

$$x_{u,i} = \frac{Q_{NH,i}}{\rho_a \dot{V}_{u,i} h_v \Delta t} + x_i \quad (224)$$

dove tutti i termini hanno il significato definito al precedente punto c);

la temperatura dell'aria umida prevista alla fine del processo di umidificazione sarà per definizione:

$$\theta_{u,i} \equiv \theta_{im,i} \quad (225)$$

da cui l'entalpia specifica dell'aria umida alla fine del processo di umidificazione è data da:

$$h_u^{(AU)} = 0,2794 \cdot \theta_{im} + (0,695 + 5,167 \cdot 10^{-4} \cdot \theta_{im}) \cdot x_u \quad (226)$$

e quindi l'entalpia specifica dell'aria umida all'uscita della batteria di pre-riscaldamento, $h_B^{(AU)}$, è data da:

$$h_B^{(AU)} = h_u^{(AU)} - (x_u - x_e) \cdot 0,001163 \cdot \theta_w \quad (227)$$

dove:

x_e è l'umidità massica media giornaliera dell'aria umida esterna, [$g_v^{(H_2O)} / kg^{(AS)}$];

θ_w è la temperatura dell'acqua liquida inviata all'atomizzatore, [°C];

la potenza termica richiesta dalla batteria di pre-riscaldamento risulta essere pari a:

$$\dot{Q}_{B,H} = \rho_a \cdot \bar{V}_{u,i} \cdot (h_B^{(AU)} - h_e^{(AU)}) \quad (228)$$

dove:

ρ_a è la massa volumica dell'aria considerata secca, pari a 1,2 kg/m³;

$\dot{V}_{u,i}$ è la portata volumetrica media giornaliera dell'aria di processo per il controllo dell'umidità (che può anche coincidere con l'aria di ventilazione), [m³/h];

$h_e^{(AU)}$ è l'entalpia dell'aria umida media giornaliera dell'aria esterna (calcolata con l'equazione (210)), [Wh/kg];

se poi:

- a. la batteria è alimentata da un fluido termovettore (acqua) l'energia termica richiesta dal sottosistema trattamento aria è:

$$Q_{V,r,in,i} = \dot{Q}_{B,H,i} \cdot \Delta t \quad (229)$$

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh];

mentre l'energia elettrica richiesta dagli ausiliari è pari all'energia elettrica assorbita dalla pompa dell'atomizzatore, cioè:

$$W_{V,r,i} = \bar{W}_{p,i} \cdot \Delta t \quad (230)$$

dove:

$\bar{W}_{p,i}$ la potenza elettrica media giornaliera assorbita dalla pompa dell'atomizzatore, [W];

Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh];

- b. la batteria è alimentata elettricamente, l'energia termica richiesta è nulla:

$$Q_{V,r,in,i} = 0 \quad (231)$$

l'energia elettrica richiesta dagli ausiliari è invece pari a:

$$W_{V,r,i} = \dot{Q}_{B,H,i} \cdot \Delta t + \bar{W}_{p,i} \cdot \Delta t \quad (232)$$

E.9.5.4 Energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione del fluido termovettore

L'energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione del fluido termovettore dall'unità trattamento aria dell'impianto di ventilazione, presente solo se vi è nel sottosistema trattamento aria una batteria alimentata da fluido termovettore, è data da:

$$Q_{V,d,out,i} = Q_{V,r,in,i} \quad (233)$$

dove:

$Q_{V,r,in,i}$ è l'energia termica richiesta dalla batteria di scambio termico del sottosistema trattamento aria di ventilazione della zona i-esima, [kWh].

Le perdite termiche del sottosistema di distribuzione sono date dalla sommatoria delle perdite dei singoli tratti di tubazione dal sistema di generazione al sottosistema trattamento aria, cioè:

$$Q_{V,d,ls} = \sum_i L_i \cdot U_i \cdot (\theta_{f,avg,i} - \theta_{a,i}) \cdot \frac{t_v \cdot N}{1000} \quad (234)$$

dove:

- L_i è la lunghezza del tratto i-esimo della rete di distribuzione considerato, [m];
- U_i è la trasmittanza lineica del tratto i-esimo della rete di distribuzione considerato, [W/m K];
- $\theta_{f,avg,i}$ è la temperatura media del fluido termovettore nei tratti della rete di distribuzione, [°C];
- $\theta_{a,i}$ è la temperatura media dell'ambiente in cui sono installate le tubazioni, si veda il § E.8.3.2.1, [°C];
- t_v è il tempo totale di funzionamento degli ausiliari del sottosistema di distribuzione della ventilazione, assunto pari a 24 h/giorno;
- N è il numero dei giorni del mese considerato.

Per tubazioni correnti in aria e con uno spessore di isolante conforme a quello indicato nell'Allegato B del d.P.R. 412/93 la trasmittanza lineica U_i , espressa in W/mK, in funzione del diametro esterno della tubazione (senza isolante) d , espresso in mm, è calcolabile come:

$$U_i = 0,143 + 0,0018 \cdot d$$

Per montanti verticali posti verso l'interno del fabbricato in intercapedini che, procedendo dall'interno verso l'esterno, precedono lo strato di isolamento termico avente uno spessore conforme a quello indicato nell'Allegato B del d.P.R. 412/93 moltiplicato per 0,5, la trasmittanza lineica U_i , espressa in W/mK, è calcolabile in funzione del diametro esterno della tubazione (senza isolante) d , espresso in mm, come:

$$U_i = 0,19 + 0,0034 \cdot d$$

Per tubazioni correnti entro strutture non affacciate né all'esterno né su locali non riscaldati e con uno spessore di isolante conforme a quello indicato nell'Allegato B del d.P.R. 412/93 moltiplicato per 0,3, la trasmittanza lineica U_i , espressa in W/mK, in funzione del diametro esterno della tubazione (senza isolante) d , espresso in mm, è calcolabile come:

$$U_i = 0,225 + 0,00532 \cdot d$$

Le perdite si considerano tutte non recuperabili.

Il fabbisogno di energia elettrica del sistema di distribuzione del fluido termovettore per la zona i-esima, $W_{d,w,i}$, è dato dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari e il tempo di funzionamento dell'impianto di produzione, secondo la relazione:

$$W_{V,d,i} = \sum_k \dot{W}_{V,d,k} \cdot t_v \cdot N \quad (235)$$

- $\dot{W}_{V,d,k}$ è la potenza dell'ausiliario k-esimo al servizio del sistema di distribuzione, [kW]
- t_v è il tempo totale di funzionamento degli ausiliari del sottosistema di distribuzione della ventilazione, assunto pari a 24 h/giorno;
- N è il numero dei giorni del mese considerato.

L'energia termica fornita dal generatore – Centrale Termica - al sistema impiantistico asservito alla ventilazione centralizzata con umidificazione e/o preriscaldamento è dato dalla:

$$Q_{V,d,in} = Q_{V,d,out} + Q_{V,d,ls} \quad (236)$$

dove:

- $Q_{V,d,in}$ è l'energia termica fornita dal generatore – Centrale Termica - al sistema impiantistico asservito alla ventilazione centralizzata con umidificazione e/o preriscaldamento (V), [kWh];
- $Q_{V,d,out}$ è l'energia termica richiesta dalla batteria di scambio termico del sottosistema trattamento aria di ventilazione della zona i-esima, [kWh];
- $Q_{V,d,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione del fluido termovettore, [kWh].

E.9.6 Energia termica richiesta al sottosistema di generazione

Il generico sottosistema di generazione di energia termica converte altre forme di energia (chimica del combustibile, elettrica, ecc.) in energia termica nella quota richiesta dal o dai diversi sistemi impiantistici ad esso connesso. Tale

conversione viene realizzata dai generatori termici, che possono essere sia di diversa tipologia, sia utilizzare vettori energetici diversi. In generale un sottosistema di generazione può essere costituito da più generatori termici, anche di diversa tipologia e impieganti vettori energetici diversi, operanti in modo differenziato a seconda delle logiche di gestione adottate.

L'energia termica richiesta al generico sottosistema x da un insieme di servizi y (riscaldamento, acqua calda sanitaria, ventilazione, raffrescamento, ecc.), $Q_{x,g,out}$, è determinata sommando tutte le richieste dei singoli servizi e sottraendo l'eventuale contributo delle fonti energetiche rinnovabili, se applicabile:

$$Q_{x,g,out} = \sum_i \sum_j [q_{k,in}]_{i,j} - \sum_k q_{HS,g,out,k} \quad (237)$$

dove:

$Q_{k,in,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione x-esimo dal sottosistema di accumulo o distribuzione j-esimo della zona i-esima, [kWh];

$Q_{HS,g,out,k}$ è il contributo del k-esimo sistema solare termico a riduzione dell'energia termica richiesta, [kWh].

Si possono individuare due casi particolari per cui sviluppare in dettaglio quanto descritto in generale dalla (237), quelli relativi alla generazione termica integrata o separata per i servizi riscaldamento o climatizzazione invernale, acqua calda sanitaria, raffrescamento o climatizzazione estiva, così come definiti e descritti ai paragrafi E.7.2 e E.7.2.1.

E.9.6.1 Generazione termica integrata

L'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dall'insieme dei servizi (riscaldamento, acqua calda sanitaria, ventilazione, raffrescamento) che chiedono "caldo", $Q_{H,g,out}$, è data da:

$$Q_{H,g,out} = \sum_i \left\{ \sum_j [q_{H,s,in}]_{i,j} + \sum_j [q_{W,s,in}]_{i,j} + \sum_j [q_{V,d,in}]_{i,j} + \sum_j [q_{RH,s,in}]_{i,j} + \sum_j [q_{C,g,in}]_{i,j} \right\} - \sum_k q_{HS,g,out,k} \quad (238)$$

dove:

$Q_{H,s,in,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dal sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima – servizio riscaldamento, [kWh];

$Q_{W,s,in,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dal sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima – servizio acqua calda sanitaria, [kWh];

$Q_{V,d,in,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dal sottosistema di distribuzione j-esimo della zona i-esima – servizio ventilazione, [kWh];

$Q_{RH,s,in,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dal sottosistema di accumulo del post-riscaldamento j-esimo della zona i-esima – servizio climatizzazione estiva, [kWh];

$Q_{C,g,in,i,j}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dal sottosistema di generazione del freddo j-esimo della zona i-esima – servizio raffrescamento o climatizzazione estiva, [kWh];

$Q_{HS,g,out,k}$ è il contributo all'energia termica richiesta dell'eventuale k-esimo sistema solare termico, [kWh].

E.9.6.2 Generazione termica separata

L'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dall'insieme dei servizi riscaldamento e ventilazione, $Q_{H,g,out}$, è data da:

$$Q_{H,g,out} = \sum_i \left\{ \sum_j [q_{H,s,in}]_{i,j} + \sum_j [q_{V,d,in}]_{i,j} \right\} - \sum_k q_{HS,g,out,H,k} \quad (239)$$

dove:

$Q_{HS,g,out,H,k}$ è il contributo all'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dell'eventuale k-esimo sistema solare termico, [kWh].

L'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dal servizio acqua calda sanitaria, $Q_{W,g,out}$, è calcolata in questo caso al § E.8.3.5.

L'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento dal servizio raffrescamento o climatizzazione estiva, $Q_{HC,g,out}$, è data da:

$$Q_{HC,g,out} = \sum_i \left\{ \sum_j [q_{RH,s,in}]_{i,j} + \sum_j [q_{C,g,in}]_{i,j} \right\} - \sum_k q_{HS,g,out,C,k} \quad (240)$$

dove i simboli aggiuntivi indicano:

$Q_{HS,g,out,C,k}$ è il contributo all'energia termica richiesta al sottosistema di generazione riscaldamento finalizzato alla produzione del freddo dell'eventuale k-esimo sistema solare termico, [kWh].

E.9.6.3 Suddivisione della richiesta termica tra più generatori

Calcolata per il generico sottosistema di generazione x la sua richiesta termica $Q_{x,g,out}$, se si hanno più generatori in parallelo occorre ripartire in modo adeguato la richiesta totale sui singoli generatori, con la condizione che:

$$Q_{x,g,out} = \sum_k Q_{gn,out,k} + \left(\sum_{k=1}^{N_g} k_{af,k} W_{af,k} \right)_x \quad (241)$$

dove i simboli aggiuntivi indicano:

$Q_{gn,out,k}$ è l'energia termica richiesta al generatore k -esimo del sottosistema di generazione x -esimo, [kWh].

Se si hanno più generatori posti in parallelo, questi possono essere azionati con due diverse modalità, che modificano il modo di attribuire le frazioni di richiesta termica:

- A. in parallelo puro (assenza di priorità di accensione);
- B. con priorità di accensione predefinita (funzionamento in cascata).

Per calcolare le quote richieste ad ogni singolo generatore, $Q_{gn,out,k}$, si opera come segue:

1. si calcola il fattore di carico termico utile del sottosistema di generazione x -esimo definito come segue:

$$FC_{tu,x} = \frac{Q_{x,g,out} - \left(\sum_{k=1}^{N_g} k_{af,k} W_{af,k} \right)_x}{\left(\sum_{k=1}^{N_g} \Phi_{tu,N,k} \cdot t_{gn} \cdot N \right)_x} \quad (242)$$

dove:

- $\Phi_{tu,N,k}$ è la potenza termica utile nominale del generatore k -esimo, [kW];
- $k_{af,k}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari a valle del k -esimo generatore;
- $W_{af,k}$ è l'energia elettrica assorbita dagli ausiliari a valle del k -esimo generatore, [kWh];
- t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del generatore (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;
- N è il numero dei giorni del mese considerato;
- N_g è il numero dei generatori presenti nel sottosistema di generazione x -esimo.

CASO 1 (assenza di priorità di accensione)

2. tutti i generatori hanno lo stesso fattore di carico termico utile, cioè

$$FC_{tu,x} \equiv (FC_{tu,k})_x = \left(\frac{Q_{gn,out,k}}{\Phi_{tu,N,k} \cdot t_{gn} \cdot N} \right)_x \quad (243)$$

da cui l'energia richiesta ad ogni singolo generatore è:

$$(Q_{gn,out,k})_x = FC_{tu,x} \cdot (\Phi_{tu,N,k} \cdot t_{gn} \cdot N)_x \quad (244)$$

che rappresenta il dato d'ingresso per il calcolo delle perdite di ogni singolo generatore e quindi del sistema di generazione nel suo complesso.

CASO 2 (funzionamento in cascata)

2. i generatori sono regolati in modo da attivarsi in cascata, cioè il carico viene soddisfatto dal generatore $n. 1$ e, solo quando questo non è più in grado di soddisfare la richiesta, parte il generatore $n. 2$ e così via in sequenza ordinata crescente. Se il carico si riduce, l'ultimo generatore attivato va prima in regolazione e infine si spegne, e così via in sequenza ordinata decrescente. In questo caso i generatori hanno, mese per mese, un fattore di carico termico utile differenziato in base all'ordine di attivazione. Per il calcolo di tali fattori occorre definire la potenza termica utile media:

$$\Phi_{tu,ave,x} \equiv \frac{Q_{x,g,out} - \left(\sum_{k=1}^{N_g} k_{af,k} W_{af,N,k} \right)_x}{t_{gn} \cdot N} = FC_{tu,x} \cdot \left(\sum_{k=1}^{N_g} \Phi_{tu,N,k} \right)_x \quad (245)$$

dove:

$\Phi_{tu,ave,x}$ potenza termica utile media per il sottosistema di generazione x-esimo, [kW];

$\Phi_{tu,N,k}$ potenza termica utile nominale del generatore k-esimo, [kW];

$k_{af,k}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari a valle del k-esimo generatore;

$W_{af,N,k}$ è l'energia elettrica nominale assorbita dagli ausiliari a valle del k-esimo generatore, [kWh];

t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del generatore (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;

N è il numero dei giorni del mese considerato;

N_g è il numero dei generatori presenti nel sottosistema di generazione x-esimo.

Il fattore di carico termico utile per ogni singolo generatore k è quindi dato da:

$$(FC_{tu,k})_x = \frac{\Phi_{tu,ave,x} - \left(\sum_{j=1}^k \Phi_{tu,N,j} \right)_x}{(\Phi_{tu,N,k})_x} \quad (246)$$

con le seguenti condizioni:

- a. se $FC_{tu,k} > 1 \Rightarrow FC_{tu,k} = 1$
 b. se $FC_{tu,k} < 0 \Rightarrow FC_{tu,k} = 0$

da cui l'energia richiesta ad ogni singolo generatore è:

$$(Q_{gn,out,k})_x = (FC_{tu,k} \cdot \Phi_{tu,N,k} \cdot t_{gn} \cdot N)_x \quad (247)$$

che rappresenta il dato d'ingresso per il calcolo delle perdite di ogni singolo generatore e quindi del sistema di generazione nel suo complesso.

NOTA: Il calcolo dei fattori di carico $FC_{tu,k}$ per ogni generatore va eseguito in modo ordinato seguendo l'ordine di priorità di accensione.

In generale l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione, $Q_{H,g,out,H}$, che alimenta le j tipologie impiantistiche nelle i zone ai fini del riscaldamento o della climatizzazione invernale, è data da:

$$Q_{H,g,out,H} = \sum_i \sum_j [Q_{NH,s,adj}^* + (Q_{H,e,ls} - k_{H,e} \cdot W_{H,e}) + (Q_{H,d,ls} - k_{H,d} \cdot W_{H,d}) + (Q_{H,s,ls} - k_{H,s} \cdot W_{H,s})]_{i,j} + \sum_i [Q_{V,d,out} + Q_{V,d,ls} - k_{V,d} \cdot W_{V,d}]_i \quad (248)$$

dove:

$Q_{H,g,out,H}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di generazione per il riscaldamento o la climatizzazione invernale, [kWh];

$Q_{NH,s,adj}^*$ è il fabbisogno netto di energia termica sensibile corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima soddisfatto dalla tipologia d'impianto j-esima, [kWh];

$Q_{H,e,ls,i,j}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di emissione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$k_{H,e,i,j}$ è la frazione recuperata direttamente dal fluido termovettore dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di emissione j-esimo nella zona i-esima; nel caso specifico si può considerare sempre il valore 1 giacché gli ausiliari degli emettitori sono quasi sempre all'interno degli ambienti riscaldati;

$W_{H,e,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di emissione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$Q_{H,d,ls,i,j}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

$k_{H,d,i,j}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, assunta pari a 0,85;

$W_{H,d,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione j-esimo nella zona i-esima, [kWh];

- $Q_{H,s,ls,i,j}$ è la perdita termica di processo del sistema di accumulo j-esimo della zona i-esima, [kWh];
- $k_{H,s,i,j}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima, assunta pari a 1;
- $W_{H,s,i,j}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di accumulo j-esimo della zona i-esima, [kWh];
- $Q_{V,d,out,i}$ è l'energia termica richiesta al sottosistema di distribuzione del fluido termovettore dall'unità trattamento aria dell'impianto di ventilazione, [kWh];
- $Q_{V,d,ls,i}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di distribuzione del fluido termovettore per la ventilazione nella zona i-esima, [kWh];
- $k_{V,d,i}$ è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sottosistema di distribuzione del fluido termovettore per la ventilazione nella zona i-esima, assunta pari a 0,85;
- $W_{V,d,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione del fluido termovettore per la ventilazione nella zona i-esima, [kWh].

E.9.7 Energia elettrica richiesta dagli ausiliari

L'energia elettrica complessivamente assorbita dagli ausiliari delle j tipologie impiantistiche che servono le i zone, ai fini del riscaldamento o della climatizzazione invernale, $W_{H,req}$, è data da:

$$W_{H,req} = \sum_i \sum_j [W_{H,e} + W_{H,d} + W_{H,s}]_{i,j} + \sum_i [W_{V,e} + W_{V,a} + W_{V,r} + W_{V,d}]_i + W_{GS,in} \tag{249}$$

dove i simboli aggiuntivi indicano:

- $W_{V,e,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di emissione dell'aria di ventilazione nella zona i-esima, [kWh];
- $W_{V,a,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione dell'aria di ventilazione nella zona i-esima, [kWh];
- $W_{V,r,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di trattamento dell'aria di ventilazione nella zona i-esima, [kWh];
- $W_{V,d,i}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di distribuzione del fluido termovettore dell'aria di ventilazione nella zona i-esima, [kWh];
- $W_{GS,in}$ è il fabbisogno di energia elettrica complessivamente assorbita dagli ausiliari del sottosistema di generazione dell'energia termica da fonte solare, [kWh].

E.9.8 Bilancio energetico per generatori di calore

E.9.8.1 Generatori tradizionali

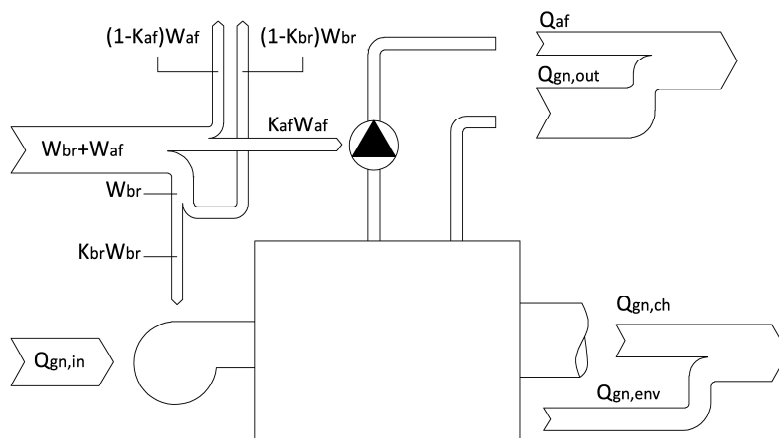


Figura 16 - Bilancio energetico di un generatore tradizionale

Con riferimento allo schema riportato in Figura 16, la perdita energetica totale del sottosistema di generazione, $Q_{gn,L}$, è data da:

$$Q_{gn,L} = Q_{gn,env} + Q_{gn,ch} + (1 - k_{br}) \cdot W_{br} + (1 - k_{af}) \cdot W_{af} \quad (250)$$

dove:

- $Q_{gn,L}$ è la perdita termica totale del sottosistema di generazione, [kWh];
 $Q_{gn,env}$ è la perdita termica del generatore al mantello, [kWh];
 $Q_{gn,ch}$ è la perdita termica del generatore al camino, [kWh];
 k_{br} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dai bruciatori;
 W_{br} è l'energia elettrica complessivamente assorbita dai bruciatori, [kWh];
 k_{af} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dalla pompa;
 W_{af} è l'energia elettrica complessivamente assorbita dalle pompe, [kWh].

Il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sottosistema di generazione è dato dalla somma dell'energia elettrica assorbita dal bruciatore e dell'energia elettrica assorbita dalla pompa, secondo la relazione:

$$W_{gn} = W_{br} + W_{af} \quad (251)$$

dove:

- W_{gn} è l'energia elettrica complessivamente assorbita dal generatore di calore, [kWh];
 W_{br} è l'energia elettrica assorbita dal/dai bruciatori, [kWh];
 W_{af} è l'energia elettrica assorbita dalla/e pompe, [kWh].

L'energia elettrica assorbita dal/dai bruciatori del sottosistema di generazione, W_{br} , si calcola come:

$$W_{br} = FC \cdot t_{gn} \cdot N \cdot \sum_i \dot{W}_{br,i} \quad (252)$$

dove:

- W_{br} è l'energia elettrica complessivamente assorbita dai bruciatori, [kWh];
 FC è il fattore di carico al focolare del generatore (campo di validità 0-1);
 t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del generatore (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;
 N è il numero dei giorni del mese considerato;
 $\dot{W}_{br,i}$ è la potenza nominale del bruciatore i-esimo del sottosistema di generazione, [kW].

L'energia elettrica assorbita dalla/e pompe del sottosistema di generazione, W_{af} , si calcola, per le pompe anticondensa e le pompe interne alla macchina il cui funzionamento è asservito al generatore, come:

$$W_{af} = FC \cdot t_{gn} \cdot N \cdot \sum_{i=1}^n \dot{W}_{af,i} \quad (253)$$

dove:

- W_{af} è l'energia elettrica complessivamente assorbita dalle pompe, [kWh];
 FC è il fattore di carico al focolare del generatore (campo di validità 0-1);
 t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del generatore (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;
 N è il numero dei giorni del mese considerato;
 $\dot{W}_{af,i}$ è la potenza nominale della pompa i-esima del sottosistema di generazione, [kW].

L'energia elettrica recuperata dagli ausiliari del sottosistema di generazione, $Q_{gn,Aux,rvd}$, è complessivamente data da:

$$Q_{gn,Aux,rvd} = k_{gn} \cdot W_{gn} = k_{br} \cdot W_{br} + k_{af} \cdot W_{af} = Q_{br} + Q_{af} \quad (254)$$

dove:

- $Q_{gn,Aux,rvd}$ è la quota recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari in termini di incremento dell'energia termica in uscita al sottosistema di generazione, [kWh];
 k_{gn} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dal generatore;

- W_{gn} è l'energia elettrica complessivamente assorbita dal generatore di calore, [kWh];
- k_{br} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dal bruciatore;
- W_{br} è l'energia elettrica complessivamente assorbita dai bruciatori, [kWh];
- k_{af} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dalla pompa;
- W_{af} è l'energia elettrica complessivamente assorbita dalle pompe, [kWh];
- Q_{br} è l'energia termica recuperata a valle del bruciatore (a monte del focolare) nell'aria comburente e/o nel combustibile, [kWh];
- Q_{af} è l'energia termica recuperata a valle del focolare nel fluido termovettore, [kWh].

La frazione recuperata dell'energia elettrica del/dei bruciatori del sottosistema di generazione, k_{br} , si calcola come:

$$k_{br} = \frac{\sum_i (\eta_{br} \cdot \dot{W}_{br,i})}{\sum_i \dot{W}_{br,i}} \quad (255)$$

dove:

- $\dot{W}_{br,i}$ è la potenza nominale del bruciatore i-esimo del sottosistema di generazione, [kW];
- $\eta_{br,i}$ è il rendimento meccanico nominale del bruciatore i-esimo.

Per il rendimento meccanico del bruciatore i-esimo, e dunque per la frazione recuperata dell'energia elettrica, k_{br} , si assume il valore di 0,8.

La frazione recuperata dell'energia elettrica della/e pompe del sottosistema di generazione, k_{af} , si calcola come:

$$k_{af} = \frac{\sum_i (\eta_{af} \cdot \dot{W}_{af,i})}{\sum_i \dot{W}_{af,i}} \quad (256)$$

dove:

- $\dot{W}_{af,i}$ è la potenza nominale della pompa i-esima del sottosistema di generazione, [kW];
- $\eta_{af,i}$ è il rendimento meccanico nominale della pompa i-esima.

Per il rendimento meccanico della pompa i-esima, e dunque per la frazione recuperata dell'energia elettrica k_{af} , si assume il valore di 0,80.

L'energia termica richiesta al generatore si calcola come:

$$Q_{gn,out} = Q_{H,g,out} - Q_{af} \quad (257)$$

con:

$$Q_{af} = k_{af} \cdot W_{af} \quad (258)$$

Le perdite termiche del generatore si calcolano come:

$$Q_{gn,ch} = \frac{P_{ch,on}}{100} \cdot t_{on} \cdot N \cdot \Phi_{cn} + \frac{P_{ch,off}}{100} \cdot t_{off} \cdot N \cdot \Phi_{cn} \quad (259)$$

$$Q_{gn,env} = \frac{P_{gn,env}}{100} \cdot t_{gn} \cdot N \cdot \Phi_{cn} \quad (260)$$

con:

$$t_{gn} = t_{on} + t_{off} \quad (261)$$

$$t_{on} = FC \cdot t_{gn} \quad (262)$$

- dove:
- $Q_{gn,ch}$ è la perdita termica totale al camino del generatore, [kWh];
 - $Q_{gn,env}$ è la perdita termica al mantello del generatore, [kWh];
 - $P_{ch,on}$ è la perdita termica percentuale al camino a bruciatore acceso, [%];
 - $P_{ch,off}$ è la perdita termica percentuale al camino a bruciatore spento, [%];
 - $P_{gn,env}$ è la perdita termica percentuale al mantello del generatore, [%];
 - t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del generatore (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;
 - t_{on} è il tempo di funzionamento giornaliero con fiamma del bruciatore accesa, [h/giorno];
 - t_{off} è il tempo di funzionamento giornaliero con fiamma del bruciatore spenta, [h/giorno];
 - Φ_{cn} è la potenza termica nominale al focolare del generatore, [kW];
 - FC è il fattore di carico al focolare del generatore (campo di validità 0-1);
 - N è il numero dei giorni del mese considerato.

Il fattore di carico al focolare del generatore è definito come:

$$FC = \frac{t_{on}}{t_{on} + t_{off}} = \frac{Q_{gn,in}}{\Phi_{cn} \cdot t_{gn} \cdot N} \quad (263)$$

- dove:
- $Q_{gn,in}$ è l'energia del combustibile in ingresso al generatore, [kWh], che è quindi calcolabile in funzione di FC come:

$$Q_{gn,in} = FC \cdot \Phi_{cn} \cdot t_{gn} \cdot N \quad (264)$$

Il fattore di carico al focolare si calcola poi secondo la:

$$FC = \frac{\frac{100 \cdot Q_{gn,out}}{\Phi_{ref} \cdot t_{gn} \cdot N} + P_{ch,off} + P_{gn,env}}{100 \cdot \frac{\Phi_{cn} + k_{br} \cdot \dot{W}_{br}}{\Phi_{ref}} - \frac{\Phi_{cn}}{\Phi_{ref}} \cdot P_{ch,on} + P_{ch,off}} \quad (265)$$

dove la potenza di riferimento, Φ_{ref} , si assume pari alla potenza termica nominale al focolare, Φ_{cn} , per cui la (265) diventa:

$$FC = \frac{\frac{100 \cdot Q_{gn,out}}{\Phi_{cn} \cdot t_{gn} \cdot N} + P_{ch,off} + P_{gn,env}}{100 \cdot \frac{\Phi_{cn} + k_{br} \cdot \dot{W}_{br}}{\Phi_{cn}} - P_{ch,on} + P_{ch,off}} \quad (266)$$

Le perdite percentuali del generatore, che devono assumere valori sempre positivi, si determinano in funzione delle perdite percentuali nominali e del fattore di carico FC, secondo le seguenti relazioni:

$$P_{ch,on} = \left[P'_{ch,on} + 0,045 \cdot (\theta_{gn,av} - \theta_{gn,test}) \right] \cdot FC^n \quad (267)$$

$$P_{ch,off} = P'_{ch,off} \cdot \frac{(\theta_{gn,av} - \theta_{a,gn})}{(\theta_{gn,test} - \theta_{a,test})} \cdot FC^p \quad (268)$$

$$P_{gn,env} = P'_{gn,env} \cdot k_{gn,env} \cdot \frac{\theta_{gn,av} - \theta_{a,gn}}{\theta_{gn,test} - \theta_{a,test}} \cdot FC^m \quad (269)$$

- dove:
- $P'_{ch,on}$ è la perdita termica percentuale nominale al camino a bruciatore acceso, [%];
 - $P'_{ch,off}$ è la perdita termica percentuale nominale al camino a bruciatore spento, [%];
 - $P'_{gn,env}$ è la perdita termica percentuale nominale al mantello del generatore, [%];
 - $\theta_{gn,av}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore (media aritmetica di mandata e ritorno) in condizioni di funzionamento reali, [°C];

- $\theta_{a,gn}$ è la temperatura media mensile dell'ambiente ospitante il generatore dato dalla (270), [°C];
- $\theta_{gn,test}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore in condizioni di test, pari a 70°C;
- $\theta_{a,test}$ è la temperatura dell'ambiente nelle condizioni di test, pari a 20°C;
- $k_{gn,env}$ è il fattore di riduzione delle perdite al mantello del generatore (Prospetto L);
- FC è il fattore di carico al focolare del generatore (campo di validità 0-1);
- n è l'esponente definito al Prospetto LI;
- p è l'esponente definito al Prospetto LI;
- m è l'esponente definito al Prospetto LI.

Il valore del fattore di carico FC si determina tramite iterazioni successive seguendo la procedura descritta di seguito:

1. porre al primo passo il valore del fattore di carico pari a 1;
2. determinare il valore: $P_{ch,on}$, $P_{ch,off}$, $P_{gn,env}$ e $Q_{gn,out}$;
3. calcolare nuovamente FC tramite la (265);
4. ripetere il calcolo finché FC converge (variazione di FC inferiore a 0,01).

| Tipo di perdita | | Impianto nuovo | Impianto esistente |
|-----------------|---|--|---|
| $P'_{ch,on}$ | Perdite termiche percentuali nominali al camino con bruciatore funzionante. | Valore registrato in fase di collaudo dell'impianto mediante "prova fumi"; qualora tale dato non sia disponibile si fa riferimento ai valori forniti dal costruttore o in assenza di questi a quelli riportati nel Prospetto LIII. | Valore registrato mediante "prova fumi". Se tale valore, riportato sul libretto di centrale, risale a più di ventiquattro mesi prima dalla richiesta di certificazione energetica dell'edificio, è previsto l'obbligo di una nuova "prova fumi". Solo in caso di mancanza di allacciamento alla rete del gas naturale è possibile fare riferimento al Prospetto LIII. |
| $P'_{gn,env}$ | Perdite percentuali verso l'ambiente attraverso il mantello. | Dati dichiarati dal costruttore. In mancanza di tali dati, valori riportati nel Prospetto XLVIII. | Dati dichiarati dal costruttore. In mancanza di tali dati, valori riportati nel Prospetto XLVIII. |
| $P'_{ch,off}$ | Perdite percentuali al camino con bruciatore spento. | Dati dichiarati dal costruttore. In mancanza di tali dati, valori riportati nel Prospetto XLIX. | Dati dichiarati dal costruttore. In mancanza di tali dati, valori riportati nel Prospetto XLIX. |

Prospetto XLVII – Metodologia da seguire per la quantificazione delle perdite termiche

Le perdite nominali verso l'ambiente attraverso il mantello del generatore, $P'_{gn,env}$, in mancanza di dati dichiarati dal costruttore, vengono quantificate attraverso i dati riportati nel Prospetto XLVIII dove Φ_{cn} è la potenza nominale del focolare espressa in kW e log è il logaritmo in base 10.

| Tipo di isolamento del mantello del generatore | Età del generatore | $P'_{gn,env}$ [%] |
|--|------------------------------------|----------------------------|
| Generatore nuovo ad alto rendimento, ben isolato | Nuova installazione | 1,72-0,44 $\log\Phi_{cn}$ |
| Generatore ben isolato e mantenuto | Fino a 5 anni ben isolato | 3,45-0,88 $\log\Phi_{cn}$ |
| Generatore obsoleto e mediamente isolato | Da 6 a 11 anni mediamente isolato | 6,90-1,76 $\log\Phi_{cn}$ |
| Generatore obsoleto e privo di isolamento | Da 6 a 11 anni privo di isolamento | 8,36-2,20 $\log\Phi_{cn}$ |
| Generatore non isolato | Superiore ai 12 anni | 10,35-2,64 $\log\Phi_{cn}$ |

Prospetto XLVIII – Valori delle perdite di calore attraverso il mantello, $P'_{gn,env}$

(Fonte UNI TS 11300-2:2008)

Le perdite percentuali nominali al camino a bruciatore spento, $P'_{ch,off}$, in mancanza di dati dichiarati dal costruttore, vengono quantificate attraverso i valori riportati nel Prospetto XLIX.

| Tipo di generatore | $P'_{ch,off}$ [%] |
|--|-------------------|
| Bruciatori ad aria soffiata a combustibile liquido e gassoso con chiusura dell'aria comburente all'arresto | 0,2 |
| Bruciatori soffiati a combustibile liquido e gassoso a premiscelazione totale | 0,2 |
| Generatori con scarico a parete | 0,2 |
| Bruciatori ad aria soffiata senza chiusura dell'aria comburente all'arresto | |
| • con camino di altezza fino a 10 m | 1,0 |
| • con camino di altezza maggiore di 10 m | 1,2 |
| Bruciatori atmosferici a gas | |
| • con camino di altezza fino a 10 m | 1,2 |
| • con camino di altezza maggiore di 10 m | 1,6 |

Prospetto XLIX – Valori delle perdite al camino a bruciatore spento, $P'_{ch,off}$

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

Il fattore di riduzione delle perdite al mantello del generatore, $k_{gn,env}$, è ricavabile dal Prospetto L in relazione all'ubicazione del generatore.

| Tipo ed ubicazione del generatore | $k_{gn,env}$ |
|--|--------------|
| Generatore installato entro lo spazio riscaldato | 0,1 |
| Generatore di tipo B installato entro lo spazio riscaldato | 0,2 |
| Generatore installato in centrale termica | 0,7 |
| Generatore installato all'esterno | 1,0 |

Prospetto L – Valori del fattore di riduzione delle perdite al mantello del generatore, $k_{gn,env}$

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

Il valore dell'esponente da utilizzare nel calcolo delle perdite percentuali del generatore è ricavabile dal Prospetto LI in relazione alla tipologia di generatore.

| Tipo di generatore | n | m | p |
|---|------|------|------|
| Circolazione permanente di acqua in caldaia: | | | |
| Generatore a parete, generatore in alluminio | 0,05 | 0 | 0 |
| Generatore di acciaio | 0,10 | 0 | 0 |
| Generatore in ghisa | 0,15 | 0 | 0 |
| Interruzione della circolazione in caldaia a temperatura ambiente raggiunta. La pompa primaria si ferma alcuni minuti dopo il bruciatore ed entrambi vengono fermati dal termostato ambiente: | | | |
| Generatore a parete, generatore in alluminio | 0,05 | 0,15 | 0,15 |
| Generatore di acciaio | 0,10 | 0,10 | 0,10 |
| Generatore in ghisa | 0,15 | 0,05 | 0,05 |

Prospetto LI – Valori di riferimento degli esponenti n, m, p

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

Se il generatore è installato in un locale climatizzato la temperatura $\theta_{a,gn}$ è pari a 20 °C.

Se il generatore è posto in un locale non riscaldato $\theta_{a,gn}$ deve essere determinato secondo la:

$$\theta_{a,gn} = \theta_i - F_T \cdot (\theta_i - \theta_e) \quad (270)$$

dove:

$\theta_{a,gn}$ è la temperatura media mensile dell'ambiente ospitante il generatore, si veda la (270), [°C];

F_T è il fattore correttivo da applicare così da tener conto delle diverse condizioni di temperatura degli ambienti non climatizzati (Prospetto LII);

θ_i è la temperatura interna prefissata della zona termica considerata, (si veda § E.3), [°C];

θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, (si veda il § E.6.3.7.1), [°C].

| Tipo ed ubicazione del generatore | F_T |
|--|-------|
| Centrale termica sotto il piano campagna | 0,6 |
| Centrale termica adiacente ad ambiente a temperatura controllata | 0,5 |
| Centrale termica isolata o adiacente a locale non riscaldato | 0,7 |
| Caldaia all'esterno | 1,0 |
| Caldaia all'interno | 0 |

Prospetto LII – Valori del fattore di correzione F_T da applicare

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

| Tipologia del generatore | $P'_{ch,on}$ [%] |
|---|------------------|
| Generatore atmosferico tipo B | 12 |
| Generatore di tipo C ₁₁ (tiraggio forzato) | 10 |
| Caldaia a gas con bruciatore ad aria soffiata | 10 |
| Caldaia a gasolio/biodiesel con bruciatore ad aria soffiata | 10 |

Prospetto LIII – Valori delle perdite termiche percentuali nominali al camino con bruciatore funzionante, $P'_{ch,on}$, cui fare riferimento in assenza della prova fumi o in assenza di allacciamento alla rete del gas

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

E.9.8.2 Generatori multistadio o modulanti

Un generatore multistadio o modulante è caratterizzato da tre stati tipici di funzionamento:

- bruciatore spento;
- bruciatore acceso alla minima potenza;
- bruciatore acceso alla massima potenza.

Il metodo di calcolo ipotizza due sole possibili condizioni di utilizzo:

- funzionamento del generatore ad intermittenza alla minima potenza;
- funzionamento del generatore con continuità ad una potenza compresa fra il minimo e il massimo.

Rispetto ad un generatore tradizionale, per caratterizzare un generatore multistadio o modulante devono essere considerati i seguenti dati aggiuntivi:

- $\Phi_{cn,min}$ è la potenza minima al focolare di funzionamento continuo a fiamma accesa; è un dato fornito dal costruttore e solo in assenza di tale valore è possibile ricorrere a quelli riportati al Prospetto LIV, [kW];
- $P'_{ch,on,min}$ è il fattore di perdita $P_{ch,on}$ alla potenza minima al focolare $\Phi_{cn,min}$; in assenza di valori dichiarati dal costruttore si possono utilizzare i dati riportati nel Prospetto LV, [kW];
- $\dot{W}_{br,min}$ è la potenza degli ausiliari elettrici alla potenza minima al focolare $\Phi_{cn,min}$; in mancanza di dati forniti dal costruttore è possibile riferirsi a quelli riportati al Prospetto LVI, [kW].

| Descrizione | $\Phi_{cn,min}$ [kW] |
|------------------------------------|-------------------------|
| Bruciatore di gas | 0,3 $\Phi_{cn,max}$ |
| Bruciatore di combustibile liquido | 0,5 $\Phi_{cn,max}$ |

Prospetto LIV – Dati di riferimento per $\Phi_{cn,min}$

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

| Descrizione | $\theta'_{gn,test}$ | $P'_{ch,on,min}$ [%] |
|---|---------------------|-------------------------|
| Generatore atmosferico tipo B | 70 | 15 |
| Generatore di tipo C ₁₁ (tiraggio forzato) | 70 | 12 |
| Caldaia a gas con bruciatore ad aria soffiata | 70 | 8 |
| Caldaia a condensazione | 50 | 5 |
| Caldaia a gasolio/biodiesel con bruciatore ad aria soffiata | 70 | 10 |

Prospetto LV – Valori di default di $\theta'_{gn,test}$ e $P'_{ch,on,min}$ per generatori multistadio o modulanti

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

| Descrizione | $\dot{W}_{br,min}$ [kW] |
|---|---|
| Ventilatore aria comburente ed ausiliari bruciatore (gas) | $\dot{W}_{br,min} = \Phi_{cn,min} \cdot 0,002$ |
| Ventilatore aria comburente ed ausiliari bruciatore (gasolio) | $\dot{W}_{br,min} = \Phi_{cn,min} \cdot 0,003$ |
| Ventilatore aria comburente ed ausiliari bruciatore (olio combustibile) - senza riscaldatore - con riscaldatore | $\dot{W}_{br,min} = \Phi_{cn,min} \cdot 0,004$ $\dot{W}_{br,min} = \Phi_{cn,min} \cdot 0,02$ |

Prospetto LVI – Valori di default delle potenze degli ausiliari alla potenza minima del focolare per generatori multistadio o modulanti

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

I valori nominali considerati nel calcolo sono quelli alla potenza massima indicati come:

$\Phi_{cn,max} = \Phi_{cn}$ è la potenza massima al focolare, [kW];

$P'_{ch,on,max} = P'_{ch,on}$ è il fattore di perdita al camino con bruciatore acceso alla potenza massima al focolare, [%].

Il calcolo viene effettuato in maniera analoga ai generatori monostadio utilizzando:

- $\Phi_{cn,min}$ al posto di Φ_{cn} ;
- $P'_{ch,on,min}$ al posto di $P'_{ch,on}$;
- $\dot{W}_{br,min}$ al posto di \dot{W}_{br} .

Il fattore di carico viene determinato quindi, analogamente a quanto fatto per i generatori monostadio, con la seguente espressione, dove la potenza di riferimento, Φ_{ref} , per la determinazione delle perdite nominali al mantello $P'_{gn,env}$, e al camino a bruciatore spento, $P'_{ch,off}$, è presa pari a quella nominale e quindi a $\Phi_{cn,max}$:

$$FC = \frac{\frac{100 \cdot Q_{gn,out}}{\Phi_{cn,max} \cdot t_{gn} \cdot N} + P_{ch,off} + P_{gn,env}}{100 \cdot \frac{\Phi_{cn,min} + K_{br} \cdot \dot{W}_{br,min}}{\Phi_{cn,max}} - \frac{\Phi_{cn,min}}{\Phi_{cn,max}} \cdot P_{ch,on,min} + P_{ch,off}} \quad (271)$$

dove:

$$P_{ch,on,min} = [P'_{ch,on,min} + 0,045 \cdot (\theta_{gn,av} - \theta_{gn,test})] \cdot FC^n \quad (272)$$

$$P_{ch,off} = P'_{ch,off} \cdot \frac{(\theta_{gn,av} - \theta_{a,gn})}{(\theta_{gn,test} - \theta_{a,test})} \cdot FC^p \quad (273)$$

$$P_{gn,env} = P'_{gn,env} \cdot k_{gn,env} \cdot \frac{\theta_{gn,av} - \theta_{a,gn}}{\theta_{gn,test} - \theta_{a,test}} \cdot FC^m \quad (274)$$

Se FC converge ad un valore minore a 1, si procede fino al termine della procedura prevista per i generatori monostadio.

Il fabbisogno di combustibile, $Q_{gn,in}$, si calcola con:

$$Q_{gn,in} = \Phi_{cn,min} \cdot t_{gn} \cdot FC \cdot N \quad (275)$$

L'energia elettrica assorbita dagli ausiliari è data da:

$$W_{gn} = W_{br} + W_{af} = (\dot{W}_{af} + \dot{W}_{br}) \cdot FC \cdot t_{gn} \cdot N \quad (276)$$

L'energia elettrica complessivamente recuperata è data da:

$$Q_{gn,Aux,rvd} = Q_{br} + Q_{af} = k_{br} \cdot W_{br} + k_{af} \cdot W_{af} \quad (277)$$

Le perdite totali sono date da:

$$Q_{gn,L} = Q_{gn,in} - Q_{H,g,out} + k_{br} \cdot W_{br} + k_{af} \cdot W_{af} \quad (278)$$

Se FC converge ad un valore maggiore o uguale a 1, si calcola la potenza media al focolare Φ_{avg} con la seguente procedura:

1. Determinare la quantità di calore che il generatore deve fornire $Q_{gn,out}$ (in assenza di accumulo esso è uguale alla somma dei fabbisogni di calore dei sottosistemi di distribuzione alimentati).
2. Calcolare $P_{gn,env}$ con la formula (269) assumendo $FC=1$.
3. Calcolare $P_{ch,on,min}$ e $P_{ch,on,max}$ con la formula (267) assumendo $FC=1$.
4. Calcolare Q_{af} con la formula (258).

5. Porre $\Phi_{cn,avg} = \Phi_{cn,min}$.
6. Calcolare $P_{ch,on,avg}$ con:

$$P_{ch,on,avg} = P_{ch,on,min} + (P_{ch,on,max} - P_{ch,on,min}) \cdot \frac{\Phi_{cn,avg} - \Phi_{cn,min}}{\Phi_{cn} - \Phi_{cn,min}} \quad (279)$$

7. Calcolare $\dot{W}_{br,avg}$ con:

$$\dot{W}_{br,avg} = \dot{W}_{br,min} + (\dot{W}_{br,max} - \dot{W}_{br,min}) \cdot \frac{\Phi_{cn,avg} - \Phi_{cn,min}}{\Phi_{cn} - \Phi_{cn,min}} \quad (280)$$

dove:

$\dot{W}_{br,max}$ è la potenza elettrica assorbita dal bruciatore in condizioni nominali, alla potenza massima del focolare, [kW];

$\dot{W}_{br,min}$ è la potenza elettrica assorbita dal bruciatore alla potenza minima al focolare, in assenza di dati è possibile fare riferimento al Prospetto LVI, [kW].

8. Calcolare una nuova $\Phi_{cn,avg}$:

$$\Phi_{cn,avg} = \frac{\frac{Q_{gn,out}}{t_{gn} \cdot N} + \frac{P_{gn,env}}{100} \cdot \Phi_{cn} - k_{br} \cdot \dot{W}_{br,avg}}{1 - \frac{P_{ch,on,avg}}{100}} \quad (281)$$

9. Ripetere i passi 6 e 7 e 8 fino a quando $\Phi_{cn,avg}$ converge.

10. Calcolare il fabbisogno di combustibile con:

$$Q_{gn,in} = \Phi_{cn,avg} \cdot t_{gn} \cdot N \quad (282)$$

11. Calcolare l'energia ausiliaria totale con:

$$W_{gn} = W_{br,avg} + W_{af} = (\dot{W}_{br,avg} + \dot{W}_{af}) \cdot t_{gn} \cdot N \quad (283)$$

12. Calcolare l'energia ausiliaria recuperata con:

$$Q_{gn,Aux,rvd} = Q_{br,avg} + Q_{af} = k_{br} \cdot W_{br,avg} + k_{af} \cdot W_{af} \quad (284)$$

13. Calcolare le perdite totali con:

$$Q_{gn,L} = Q_{gn,in} - Q_{H,g,out} + k_{br} \cdot W_{br,avg} + k_{af} \cdot W_{af} \quad (285)$$

E.9.8.3 Generatori a condensazione

Se il generatore opera a condensazione (è cioè un generatore a condensazione e le temperature di esercizio dell'impianto sono tali da consentire la condensazione del vapore d'acqua contenuto nei fumi), le perdite di tale generatore devono essere calcolate considerando una perdita termica percentuale al camino a bruciatore acceso modificata, cioè:

$$P_{ch,on}^* = P_{ch,on} - R = [P'_{ch,on} + 0,045 \cdot (\theta_{gn,av} - \theta_{gn,test})] \cdot FC^n - R \quad (286)$$

dove:

$P_{ch,on}^*$ è la perdita termica percentuale al camino a bruciatore acceso in condizioni di funzionamento a condensazione, [%];

$P_{ch,on}$ è la perdita termica percentuale al camino a bruciatore acceso, [%];

R è il fattore di recupero di condensazione, espresso come percentuale di Φ_{cn} e dato dalla (291), [%];

$P'_{ch,on}$ è la perdita termica percentuale nominale al camino a bruciatore acceso, [%];

$\theta_{gn,av}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore (media aritmetica di mandata e ritorno) in condizioni di funzionamento reali, [°C];

$\theta_{gn,test}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore in condizioni di test, pari a 70°C.

Determinazione semplificata di R

Il fattore di recupero di condensazione, in condizioni nominali, può essere determinato dalla conoscenza del rendimento termico utile del generatore nelle condizioni di funzionamento a condensazione, indicate dall'apice (C), e dalle perdite percentuali nominali, come:

$$R_N = \eta_{tu}^{(C)} + P_{ch,on}^{(D)} + P_{gn,env}^{(C)} - 100 \quad (287)$$

dove:

R_N è il fattore di recupero di condensazione nominale, [%];

$\eta_{tu}^{(C)}$ è il rendimento termico utile del generatore nelle condizioni nominali di funzionamento a condensazione (C) con potenza al focolare Φ_{cn} , [%];

$P_{ch,on}^{(D)}$ indica le perdite percentuali al camino a bruciatore acceso nell'ipotesi di fumi secchi ma nelle condizioni nominali di funzionamento a condensazione (C), [%];

$P_{gn,env}^{(C)}$ indica la perdita termica percentuale al mantello, ricalcolata alla temperatura di test in condizioni di condensazione a partire dal valore nominale riferito alla temperatura $\theta_{gn,test} = 70\text{ }^{\circ}\text{C}$, [%].

Le perdite percentuali alla temperatura di condensazione, se non dichiarate dal costruttore, si possono ricavare dalle seguenti correlazioni:

$$P_{ch,on}^{(D)} \approx P'_{ch,on} + 0,045 \cdot (\theta_{gn,test}^{(C)} - \theta_{gn,test}) \quad (288)$$

$$P_{gn,env}^{(C)} \approx P'_{gn,env} \cdot \frac{(\theta_{gn,test}^{(C)} - \theta_{a,gn})}{(\theta_{gn,test} - \theta_{a,test})} \quad (289)$$

dove:

$P_{ch,on}^{(D)}$ indica le perdite percentuali al camino a bruciatore acceso nell'ipotesi di fumi secchi ma nelle condizioni nominali di funzionamento a condensazione (C), [%];

$P_{gn,env}^{(C)}$ indica la perdita termica percentuale al mantello, ricalcolata alla temperatura di test in condizioni di condensazione a partire dal valore nominale riferito alla temperatura $\theta_{gn,test} = 70\text{ }^{\circ}\text{C}$, [%];

$P'_{ch,on}$ è la perdita termica percentuale nominale al camino a bruciatore acceso, [%];

$P'_{gn,env}$ è la perdita termica percentuale nominale al mantello del generatore, [%];

$\theta_{gn,test}^{(C)}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore in condizioni di test, per cui è stato ricavato $\eta_{tu}^{(C)}$, [$^{\circ}\text{C}$];

$\theta_{gn,test}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore in condizioni di test, pari a $70\text{ }^{\circ}\text{C}$;

$\theta_{a,gn}$ è la temperatura dell'ambiente in cui è installato il generatore, [$^{\circ}\text{C}$];

$\theta_{a,test}$ è la temperatura dell'ambiente nelle condizioni di test, pari a $20\text{ }^{\circ}\text{C}$.

Il valore della temperatura media dell'acqua nel generatore in condizioni di test dipende dalle temperature di riferimento per il rendimento termico utile del generatore nelle condizioni di funzionamento a condensazione, $\eta_{tu}^{(C)}$:

se $\eta_{tu}^{(C)} \Big|_{30}^{40}$ allora $\theta_{gn,test}^{(C)} = 35\text{ }^{\circ}\text{C}$

se $\eta_{tu}^{(C)} \Big|_{30}^{50}$ allora $\theta_{gn,test}^{(C)} = 40\text{ }^{\circ}\text{C}$

Il fattore di recupero di condensazione nominale è vincolato alla condizione seguente:

se $|R_N| > \frac{PCS - PCI}{PCI} \cdot 100$ allora $R_N = \frac{PCS - PCI}{PCI} \cdot 100 \quad (290)$

dove:

PCS è il potere calorifico superiore del combustibile (Prospetto LVII), [kcal/m^3] o [kcal/kg];

PCI è il potere calorifico inferiore del combustibile (Prospetto LVII), [kcal/m^3] o [kcal/kg].

I valori di riferimento per il potere calorifico superiore e inferiore dei combustibili sono riportati nel Prospetto LVII.

| Tipologia di combustibile | PCI | PCS |
|---------------------------|---------------|---------------|
| Gas naturale | 8250 kcal/mc | 9158 kcal/mc |
| GPL | 11000 kcal/kg | 11987 kcal/kg |
| Gasolio | 10200 kcal/kg | 10812 kcal/kg |
| Olio combustibile | 9800 kcal/kg | 10427 kcal/kg |
| Biomasse | 4200 kcal/kg | 4600 kcal/kg |

Prospetto LVII – Valori del potere calorifico superiore ed inferiore dei combustibili
(Fonte: Bilancio Energetico Nazionale e altre fonti)

Il fattore di recupero di condensazione, in condizioni di funzionamento reali, è determinato come:

$$R(\theta_{gn,av}) = R_N \cdot \left(1 - \min \left[1; \frac{\theta_{gn,av} - \theta_{gn,test}^{(C)}}{50 - \theta_{gn,test}^{(C)}} \right] \right) \quad (291)$$

dove:

R_N è il fattore di recupero di condensazione nominale, [%];

$\theta_{gn,av}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore (media aritmetica di mandata e ritorno) in condizioni di funzionamento reali, [°C];

$\theta_{gn,test}^{(C)}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore in condizioni di test, per cui è stato ricavato $\eta_{tu}^{(C)}$, [°C].

E.9.8.4 Generatori a condensazione multistadio o modulanti

Nel caso di caldaie a condensazione multistadio o modulanti, si utilizza la procedura di calcolo descritta al § E.9.8.2 sostituendo rispettivamente $P_{ch,on}$, $P_{ch,on,avg}$ e $P_{ch,on,min}$ con:

$$P_{ch,on}^* = P_{ch,on} - R$$

$$P_{ch,on,avg}^* = P_{ch,on,avg} - R_{avg}$$

$$P_{ch,on,min}^* = P_{ch,on,min} - R_{min}$$

dove:

R è il fattore di recupero di condensazione, espresso come percentuale di Φ_{cn} e calcolato come illustrato nel § 9.8.2 (assumendo come valore nominale quello alla potenza massima), in funzione dell'effettiva temperatura media di esercizio del generatore;

R_{avg} è il fattore di recupero di condensazione alla potenza media, espresso come percentuale di $\Phi_{cn,avg}$ e calcolato come illustrato nel § E.9.8.2, del rendimento termico utile alla potenza $\Phi_{cn,avg}$, della perdita percentuale ai fumi a bruciatore acceso, $P_{ch,on,avg}$, e della perdita al mantello, $P_{gn,env}$, in funzione sia dell'effettiva temperatura media di esercizio del generatore, sia del fattore di carico espresso dal rapporto

$$FC_{avg} = \frac{\Phi_{cn,avg}}{\Phi_{cn}}, \text{ [%]};$$

R_{min} è il fattore di recupero di condensazione alla potenza minima, espresso come percentuale di $\Phi_{cn,min}$ e calcolato come illustrato nel § E.9.8.2 utilizzando nella (287) il rendimento termico utile alla potenza $\Phi_{cn,min}$, la perdita percentuale ai fumi a bruciatore acceso, $P_{ch,on,min}$, e la perdita al mantello, $P_{gn,env}$, in funzione sia dell'effettiva temperatura media di esercizio del generatore, sia del fattore di carico espresso dal rapporto

$$FC_{min} = \frac{\Phi_{cn,min}}{\Phi_{cn}}, \text{ [%]}.$$

Il rendimento alla potenza intermedia, per la determinazione di R_{avg} , si calcola per interpolazione lineare tra il rendimento alla potenza minima e il rendimento alla potenza massima.

E.9.8.5 Generatori a combustione di biomassa

Per i generatori che utilizzano la combustione di biomasse, la determinazione dell'energia richiesta e delle perdite di generazione viene effettuata come ai paragrafi precedenti, tenendo conto che il vettore energetico utilizzato è una fonte rinnovabile.

E.9.8.6 Generatori ad aria calda

Nel caso di sistemi di generazione ad aria calda, le perdite di processo del generatore sono quantificate dalla:

$$Q_{gn,ls} = \left(\frac{1}{\eta_{gH}} - 1 \right) \cdot Q_{gn,out} \quad (292)$$

dove:

$Q_{gn,ls}$ è la perdita termica di processo del sottosistema di generazione, [kWh];

η_{gH} è il rendimento termico utile del generatore ad aria calda, in assenza di dati forniti dal costruttore si fa riferimento al Prospetto LVIII;

$Q_{gn,out}$ è l'energia termica prodotta dal generatore ad aria calda, [kWh].

Analogamente, l'energia richiesta in ingresso al generatore (energia del combustibile) è data da:

$$Q_{gn,in} = \frac{Q_{gn,out}}{\eta_{gH}} \quad (293)$$

| Tipo di generatore | Valore di base η_{gH} | Riduzione per installazione all'esterno |
|---|----------------------------|---|
| Generatori di aria calda a gas o gasolio con bruciatori ad aria soffiata o premiscelato, funzionamento on-off | 90 | 3 |
| Generatori di aria calda a gas a camera stagna con ventilatore nel circuito di combustione di tipo B o C, funzionamento on-off | 90 | 3 |
| Generatori di aria calda a gas o gasolio con bruciatori ad aria soffiata o premiscelato, funzionamento bistadio o modulante | 93 | 2 |
| Generatori di aria calda a gas a camera stagna con ventilatore nel circuito di combustione di tipo B o C, bistadio o modulazione aria-gas | 93 | 2 |
| Generatori di aria calda a gas a condensazione regolazione modulante aria-gas | 100 | 1 |

Prospetto LVIII – Rendimenti convenzionali per generatori ad aria calda, η_{gH}

(Fonte: UNI TS 11300-2:2008)

L'energia elettrica assorbita dalla/e pompe e/o ventilatori del generatore di calore ad aria calda, W_{gn} , si calcola come:

$$W_{gn} = FC_{tu} \cdot t_{gn} \cdot N \cdot \sum_{i=1}^n \dot{W}_{aux,i} \quad (294)$$

dove:

W_{gn} è l'energia elettrica assorbita dalla/e pompe e/o ventilatori del generatore di calore ad aria calda, [kWh];

$\dot{W}_{aux,i}$ è la potenza nominale dell'ausiliario i-esimo della pompa di calore, [kW];

FC_{tu} è il fattore di carico termico utile del generatore (campo di validità 0-1) così come definito al § E.9.6.3;

t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del generatore (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;

N è il numero dei giorni del mese considerato.

E.9.9 Bilancio energetico per sistemi di cogenerazione

Il bilancio energetico del sistema di cogenerazione è dato da:

$$Q_{gn,in} + W_{aux} = Q_{gn,out} + Q_{gn,L} + W_{gen} \quad (295)$$

dove:

W_{aux} è l'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di cogenerazione, [kWh];

$Q_{gn,out}$ è l'energia termica richiesta al cogeneratore, [kWh];

$Q_{gn,L}$ è la perdita termica complessiva del cogeneratore, [kWh];

W_{gen} è l'energia elettrica prodotta dal cogeneratore, [kWh].

L'energia elettrica netta che viene prodotta dal generatore è:

$$W_{gn,out} = W_{gen} - W_{aux} \quad (296)$$

da cui il bilancio energetico diventa:

$$Q_{gn,in} = Q_{gn,out} + Q_{gn,L} + W_{gn,out} \quad (297)$$

Introducendo il rendimento termico e il rendimento elettrico medio mensile, $\bar{\eta}_t$ e $\bar{\eta}_e$, definiti come:

$$\bar{\eta}_t = \frac{Q_{gn,out}}{Q_{gn,in}} \quad \bar{\eta}_e = \frac{W_{gn,out}}{Q_{gn,in}} \quad (298)$$

dal bilancio termico si ricavano le perdite complessive come:

$$Q_{gn,L} = \left(\frac{1}{\bar{\eta}_t} - 1 - \frac{\bar{\eta}_e}{\bar{\eta}_t} \right) \cdot Q_{gn,out} \quad (299)$$

L'energia in ingresso al sistema di cogenerazione si calcola direttamente con:

$$Q_{gn,in} = \frac{Q_{gn,out}}{\bar{\eta}_t} \quad (300)$$

mentre l'energia elettrica netta prodotta si calcola come:

$$W_{gn,out} = \bar{\eta}_e \cdot Q_{gn,in} \quad (301)$$

In assenza di informazioni dettagliate, in sostituzione dei rendimenti medi mensili, mese per mese, si assumono i rendimenti nominali.

E.9.10 Bilancio energetico per sistemi di teleriscaldamento

Il fabbisogno di energia richiesto nel periodo di riscaldamento alla rete di teleriscaldamento è dato da:

$$Q_{gn,in} = Q_{gn,out} + Q_{gn,L} \quad (302)$$

dove:

$Q_{gn,in}$ è la quantità di energia termica in entrata alla sottostazione di scambio, [kWh];

$Q_{gn,out}$ è la quantità di energia termica in uscita dalla sottostazione di scambio e fornita al sottosistema di distribuzione dell'impianto, [kWh];

$Q_{gn,L}$ è la quantità di energia termica dispersa in ambiente dalla sottostazione di scambio, [kWh].

La quantità di energia termica in entrata alla sottostazione di scambio, $Q_{gn,in}$, viene calcolata secondo la procedura definita al § E.9.6.1 o al § E.9.6.2.

Il calcolo delle perdite della sottostazione di scambio viene determinato con la seguente espressione:

$$Q_{gn,L} = \Phi_{ss} \cdot \frac{P_{ss,env}}{100} \cdot FC_{tu} \cdot t_{ss} \cdot N \quad (303)$$

dove:

$Q_{gn,L}$ è la quantità di energia termica dispersa in ambiente dalla sottostazione di scambio, [kWh];

Φ_{ss} è la potenza termica nominale della sottostazione, [kW];

$P_{ss,env}$ è la percentuale di potenza termica persa dalla sottostazione di scambio nelle condizioni di esercizio calcolata secondo la (304), [%];

t_{ss} è il tempo di attivazione dell'impianto, assunto pari a 24 h/giorno;

FC_{tu} è il fattore di carico termico utile della sottostazione, così come definito al § E.9.6.3;

N è il numero dei giorni del mese.

La percentuale di potenza termica persa dalla sottostazione è fornita dalla seguente espressione:

$$P_{ss,env} = P'_{ss,env} \cdot \frac{(\theta_{ss,w,avg} - \theta_{a,ss})}{(\theta_{ss,w,rif} - \theta_{a,test})} \quad (304)$$

dove:

$\theta_{ss,w,avg}$ è la temperatura media del fluido nella sottostazione, [°C];

$\theta_{a,ss}$ è la temperatura dell'ambiente ove è installata la sottostazione (Prospetto LX), [°C];

$\theta_{ss,w,rif}$ è la temperatura media di riferimento del fluido termovettore nella sottostazione (Prospetto LIX), [°C];

$\theta_{a,test}$ è la temperatura dell'ambiente nelle condizioni di test, pari a 20°C;

e con:

$$P'_{ss,env} = C_2 - C_3 \cdot \log \Phi_{ss} \quad (305)$$

- dove:
- C_2 è un coefficiente assunto pari a 2,24;
- C_3 è un coefficiente assunto pari a 0,57;
- Φ_{ss} è la potenza termica nominale della sottostazione, [kW].

Nel caso in cui il fornitore della sottostazione dichiari il fattore di perdita della sottostazione, k_{ss} , la quantità di energia termica dispersa in ambiente dalla sottostazione si calcola come segue:

$$Q_{gn,L} = k_{ss} \cdot \frac{(\theta_{ss,w,avg} - \theta_{a,ss})}{1000} \cdot t_{ss} \cdot FC_{tu} \cdot N \quad (306)$$

- dove:
- $Q_{gn,L}$ è la quantità di energia termica dispersa in ambiente dalla sottostazione di scambio, [kWh];
- k_{ss} è il fattore di perdita della sottostazione, [W/K];
- $\theta_{ss,w,avg}$ è la temperatura media del fluido nella sottostazione, [°C];
- $\theta_{a,ss}$ è la temperatura dell'ambiente ove è installata la sottostazione, (Prospetto LX), [°C];
- t_{ss} è il tempo di attivazione dell'impianto, assunto pari a 24 h/giorno;
- FC_{tu} è il fattore di carico termico utile della sottostazione, così come definito al § E.9.6.3;
- N è il numero dei giorni del mese considerato.

| Temperature di riferimento [°C] | |
|---|----|
| Temperatura media di riferimento del fluido termovettore nella sottostazione $\theta_{ss,w,rif}$ [°C] | 85 |

Prospetto LIX – Valori di riferimento per la temperatura del fluido termovettore
(Fonte: pr UNI TS 11300-4)

| Ubicazione della sottostazione | $\theta_{a,test}$ [°C] | $\theta_{a,ss}$ [°C] |
|--------------------------------|------------------------|----------------------|
| In centrale termica | 20 | 15 |
| All'esterno | 20 | θ_e |

Prospetto LX – Temperature del locale ospitante la sottostazione
(Fonte: pr UNI TS 11300-4)

L'energia elettrica assorbita dagli ausiliari viene considerata nulla:

$$W_{gn} = 0 \quad (307)$$

E.9.11 Bilancio energetico per pompe di calore elettriche e ad assorbimento

Il bilancio energetico per una pompa di calore, indipendentemente dal vettore energetico impiegato per il suo funzionamento e dalla tipologia di sorgente fredda utilizzata, è dato da:

$$Q_{gn,in} = Q_{gn,out} + Q_{gn,ls} - (Q_{gn,amb} + k_g \cdot W_{gn}) \quad (308)$$

- dove:
- $Q_{gn,in}$ è la quantità di energia chimica del combustibile, termica o elettrica in ingresso alla specifica pompa di calore impiegata, [kWh];
- $Q_{gn,amb}$ è la quantità di energia termica estratta dalla sorgente fredda, [kWh];
- $Q_{gn,out}$ è la quantità di energia termica in uscita dalla pompa di calore, [kWh];
- $Q_{gn,ls}$ è la perdita termica di processo della pompa di calore, [kWh];
- k_g è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari della pompa di calore, assunta pari a 0,8;
- W_{gn} è l'energia elettrica assorbita dagli ausiliari della pompa di calore, [kWh].

Nell'ipotesi che la quota recuperabile dell'energia elettrica degli ausiliari (pompe o ventilatori) concorra solo a ridurre la quantità di energia termica estratta dalla sorgente fredda, qualsiasi essa sia, si ha che l'energia richiesta in ingresso alla pompa di calore sia calcolabile come:

- se è alimentata termicamente (cioè da un fluido termovettore caldo) o direttamente con combustibile:

$$Q_{gn,in} = \frac{Q_{gn,out}}{COP} \quad (309)$$

$$W_{gn,in} = 0 \quad (310)$$

- se è alimentata elettricamente:

$$Q_{gn,in} = 0 \quad (311)$$

$$W_{gn,in} = \frac{Q_{gn,out}}{COP} \quad (312)$$

dove:

\overline{COP} è il coefficiente di prestazione medio mensile della pompa di calore.

Il valore del coefficiente di prestazione medio mensile viene calcolato come:

- nel caso di pompe di calore del tipo salamoia-acqua (scambiatori nel terreno-acqua) e acqua-acqua o acqua-aria viene assunto pari a quello dichiarato dal costruttore con riferimento alle temperature di esercizio dell'impianto termico a cui la pompa di calore è asservita; cioè per temperature di ingresso e/o uscita del fluido termovettore sia dal condensatore che dall'evaporatore correttamente specificate e consistenti con quelle di funzionamento dell'impianto:

$$\overline{COP} = COP_N(\theta_{C,in}, \theta_{C,out}, \theta_{E,in}, \theta_{E,out}) \quad (313)$$

dove:

COP_N è il valore nominale (potenza massima) della pompa di calore alle assegnate temperature;

$\theta_{C,in}$ è la temperatura del fluido termovettore in ingresso al condensatore, [°C];

$\theta_{C,out}$ è la temperatura del fluido termovettore in uscita dal condensatore, [°C];

$\theta_{E,in}$ è la temperatura del fluido termovettore in ingresso all'evaporatore, [°C];

$\theta_{E,out}$ è la temperatura del fluido termovettore in uscita dall'evaporatore, [°C];

- nel caso di sistemi del tipo aria-acqua o aria-aria, il coefficiente di prestazione viene calcolato, a partire da un valore di riferimento, selezionato in funzione delle temperature di ingresso e/o uscita dal condensatore consistenti con quelle previste per il funzionamento dell'impianto termico, COP_N , come descritto al punto precedente con la (313), mediante l'equazione:

$$\overline{COP} = COP_N(\theta_{C,in}, \theta_{C,out}, \theta_R, \theta_{E,out}) \cdot \frac{\theta_e + 20}{\theta_R + 20} \cdot \frac{\theta_R + 80}{\theta_e + 80} \quad (314)$$

dove:

COP_N è il valore nominale (potenza massima) della pompa di calore alle assegnate temperature di ingresso e/o uscita del condensatore e dell'evaporatore;

θ_e è la temperatura media mensile dell'ambiente esterno, [°C];

θ_R è la temperatura del fluido termovettore in ingresso all'evaporatore per la quale è stato valutato il COP_N , [°C].

L'energia elettrica assorbita dalla/e pompe e/o ventilatori della pompa di calore, supposti agenti solo sul lato dell'evaporatore (sorgente fredda), W_{gn} , si calcola come:

$$W_{gn} = FC_{tu} \cdot t_{gn} \cdot N \cdot \sum_{i=1}^n \dot{W}_{aux,i} \quad (315)$$

dove:

$\dot{W}_{aux,i}$ è la potenza nominale dell'ausiliario i-esimo della pompa di calore, [kW];

FC_{tu} è il fattore di carico termico utile del generatore (campo di validità 0-1), così come definito al § E.9.6.3;

t_{gn} è il tempo totale di funzionamento del generatore (tempo di attivazione), assunto pari a 24 h/giorno;

N è il numero dei giorni del mese considerato.

E.9.12 Energia richiesta dai sottosistemi di generazione di energia termica

L'energia richiesta dai sottosistemi di generazione di energia termica, distinta per singolo vettore energetico, si calcola per ogni generico servizio x (riscaldamento e raffrescamento, sia con generazione integrata che separata), in funzione delle diverse tipologie di generatore utilizzato, come segue:

$$\begin{aligned}
 E_{x,f,g,in} &= \sum_{k=1}^{N_{g,f}} Q_{gn,in,k} \\
 E_{x,rf,g,in} &= \sum_{k=1}^{N_{g,rf}} Q_{gn,in,k} \\
 E_{x,el,g,in} &= \sum_{k=1}^{N_{g,el}} W_{gn,in,k} \\
 W_{x,g} &= \sum_{k=1}^{N_{g,f} + N_{g,fi} + N_{g,el}} W_{gn,k}
 \end{aligned} \tag{316}$$

dove:

- $Q_{gn,in,k}$ è l'energia non elettrica richiesta in ingresso dal generico k -esimo generatore termico, [kWh];
- $W_{gn,in,k}$ è l'energia elettrica richiesta in ingresso dal generico k -esimo generatore termico, [kWh];
- $W_{gn,k}$ è l'energia elettrica richiesta dagli ausiliari del k -esimo generatore termico, [kWh];
- $N_{g,f}$ è il numero di generatori utilizzanti combustibili fossili (gas, olio combustibile, ecc.);
- $N_{g,rf}$ è il numero di generatori utilizzanti combustibili da fonti rinnovabili (biogas, biomasse, ecc.);
- $N_{g,el}$ è il numero di generatori utilizzanti energia elettrica.

E.10 CONTRIBUTI DOVUTI ALLE FONTI ENERGETICHE RINNOVABILI

E.10.1 Solare termico ad integrazione del riscaldamento ambienti e/o produzione di ACS

E.10.1.1 Energia prodotta dall'impianto solare termico

Il fabbisogno applicato all'impianto solare termico dipende dalla tipologia dell'impianto: impianto di preriscaldamento solare o a sola energia solare ovvero impianto di riscaldamento ad energia solare con riscaldatore ausiliario.

Per poter apportare alcune semplificazioni nella procedura di calcolo si fanno le seguenti ipotesi:

- il fabbisogno da applicare all'impianto solare termico è dato dalla somma del fabbisogno necessario alla produzione di acqua calda sanitaria e delle perdite di distribuzione;
- in un impianto di preriscaldamento solare, le perdite di calore tra l'impianto di riscaldamento ad energia solare e il riscaldatore ausiliario non devono essere sommate al fabbisogno applicato;
- le perdite di calore dell'impianto solare termico (perdite tra l'accumulo solare ed i collettori) non devono essere sommate al fabbisogno applicato;
- il riscaldatore ausiliario, ove presente, non compensa le perdite di distribuzione dell'acqua calda sanitaria.

Ai fini del calcolo dell'energia prodotta, la superficie di apertura del campo solare dei collettori viene suddivisa in due parti: una relativa al solo riscaldamento, proporzionale alla quantità riportata in (317), e una relativa alla sola produzione di ACS e proporzionale alla quantità riportata in (318).

$$P_H = \frac{Q_{NH,s,adj}^*}{Q_{NH,s,adj}^* + Q_{DHW}} \tag{317}$$

$$P_W = \frac{Q_{DHW}}{Q_{NH,s,adj}^* + Q_{DHW}} \tag{318}$$

dove:

- $Q_{NH,s,adj}^*$ è il fabbisogno di energia termica sensibile netto corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i -esima coperto dalla tipologia d'impianto j -esima, [kWh];
- Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria, [kWh].

L'energia termica complessivamente prodotta tramite il riscaldamento di un fluido termovettore dal sottosistema di generazione solare è data da:

$$Q_{HS,g,out,yr} = \sum_m (Q_{HS,g,out,H,m} + Q_{HS,g,out,W,m}) \quad (319)$$

dove:

$Q_{HS,g,out,yr}$ è l'energia termica complessivamente prodotta tramite il riscaldamento di un fluido termovettore dal sottosistema di generazione solare, [kWh];

$Q_{HS,g,out,H,m}$ è il contributo energetico mensile dovuto agli impianti solari termici a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito al riscaldamento ambientale, [kWh];

$Q_{HS,g,out,W,m}$ è il contributo energetico mensile dovuto agli impianti solari termici a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito alla produzione di acqua calda sanitaria, [kWh].

$$Q_{HS,g,out,H} = Q_{HS,g,out,H}^* - Q_{HS,g,ls,H} + k_{HS,d} \cdot W_{GS,in,H} \quad (320)$$

$$Q_{HS,g,out,W} = Q_{HS,g,out,W}^* - Q_{HS,g,ls,W} + k_{HS,d} \cdot W_{GS,in,W} \quad (321)$$

dove:

$Q_{HS,g,out,H}$ è il contributo energetico dovuto agli impianti solari termici a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito al riscaldamento ambientale, [kWh];

$Q_{HS,g,out,H}^*$ è il contributo energetico dovuto agli impianti solari termici, al netto delle perdite e dei recuperi, a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito al riscaldamento ambientale, [kWh];

$Q_{HS,g,ls,H}$ è la perdita del sottosistema di generazione solare asservito al riscaldamento ambientale, definito dalla (352), [kWh];

$W_{GS,in,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica assorbita dai circolatori dell'impianto solare termico asservito al riscaldamento ambientale, [kWh];

$Q_{HS,g,out,W}$ è il contributo energetico dovuto agli impianti solari termici a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito alla produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];

$Q_{HS,g,out,W}^*$ è il contributo energetico dovuto agli impianti solari termici, al netto delle perdite e dei recuperi, a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito alla produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];

$Q_{HS,g,ls,W}$ è la perdita del sottosistema di generazione solare asservito alla produzione di acqua calda sanitaria, definito dalla (353), [kWh];

$W_{GS,in,W}$ è il fabbisogno di energia elettrica assorbita dai circolatori dell'impianto solare termico asservito alla produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];

$k_{HS,d}$ è la frazione recuperata direttamente dal fluido termovettore dell'energia elettrica assorbita dai circolatori, ove presenti, assunta pari a 0,5.

E.10.1.2 Contributo energetico dovuto agli impianti solari termici

L'energia prodotta da un impianto di riscaldamento ad energia solare, al netto delle perdite e dei recuperi, è calcolata con la seguente relazione:

$$Q_{HS,g,out,H}^* = (aY_H + bX_H + cY_H^2 + dX_H^2 + eY_H^3 + fX_H^3) \cdot Q_{NH,s,adj}^* \quad (322)$$

$$Q_{HS,g,out,W}^* = (aY_W + bX_W + cY_W^2 + dX_W^2 + eY_W^3 + fX_W^3) \cdot Q_{DHW} \quad (323)$$

dove:

$Q_{NH,s,adj}^*$ è il fabbisogno netto di energia termica sensibile corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima coperto dalla tipologia d'impianto j-esima, [kWh];

- Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];
 a, b, c, d, e sono coefficienti di correlazione (Prospetto LXI);
 f è il coefficiente di correlazione che tiene conto del caso in cui l'impianto solare termico riscaldi direttamente un sistema a pannelli radianti a pavimento (Prospetto LXI);
 X, Y sono fattori adimensionali definiti rispettivamente al §E.10.1.3 e al § E.10.1.4.

| Coefficienti di correlazione | Tipologia impianto di riscaldamento ad energia solare | |
|------------------------------|---|---|
| | Accumulo ad acqua: il campo solare è collegato ad un accumulo | Accumulo ad acqua: il campo solare è direttamente collegato all'impianto a pavimento che si comporta sia come accumulo che come scambiatore di calore |
| a | 1,029 | 0,863 |
| b | -0,065 | -0,147 |
| c | -0,245 | -0,263 |
| d | 0,0018 | 0,008 |
| e | 0,0215 | 0,029 |
| f | 0 | 0,025 |

Prospetto LXI – Coefficienti di correlazione da applicare per il calcolo del contributo energetico mensile dovuto all'impianto solare termico.

(Fonte: pr UNI TS 11300-4)

E.10.1.3 Determinazione del coefficiente X

Il valore del fattore adimensionale X è determinato dalla seguente relazione:

$$X_H = \frac{A_{ST} \cdot P_H \cdot U_{loop,H} \cdot \eta_{loop} \cdot (\theta_{ST,r} - \theta_e) \cdot F_{ST,H} \cdot \Delta t}{Q_{NH,s,adj}^*} \quad (324)$$

$$X_W = \frac{A_{ST} \cdot P_W \cdot U_{loop,H} \cdot \eta_{loop} \cdot (\theta_{ST,r} - \theta_e) \cdot F_{ST,W} \cdot \Delta t}{Q_{DHW}} \quad (325)$$

dove:

- A_{ST} è la superficie di apertura del campo solare in accordo con la norma EN 12975-2, [m²];
 P_H è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di riscaldamento, definito dalla (317);
 P_W è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, definito dalla (318);
 $U_{loop,H}$ è il coefficiente di perdita energetica del circuito del collettore in riferimento al servizio di riscaldamento, si veda la (326), [W/m²K];
 $U_{loop,W}$ è il coefficiente di perdita energetica del circuito del collettore in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, si veda la (327), [W/m²K];
 η_{loop} è l'efficienza del circuito comprendente collettori, circolatore, tubazioni e scambiatore di calore, assunto, in assenza di dati di progetto, pari a 0,8;
 $\theta_{ST,r}$ è la temperatura di riferimento che varia a seconda dell'uso e del tipo di accumulo utilizzato dal sistema, si veda § E.10.1.3.3, [°C];
 θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, si veda § E.6.3.7.1, [°C];
 $F_{ST,H}$ è il coefficiente di correzione della capacità dell'accumulo, in riferimento al servizio di riscaldamento, si veda §E.10.1.3.2;
 $F_{ST,W}$ è il coefficiente di correzione della capacità dell'accumulo, in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, si veda §E.10.1.3.2;
 Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh];
 $Q_{NH,s,adj}^*$ è il fabbisogno di energia termica sensibile netto corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima coperto dalla tipologia d'impianto j-esima, [kWh];
 Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria applicato all'impianto solare termico, [kWh].

E.10.1.3.1 Calcolo del coefficiente di perdita di energia del circuito del collettore

Il coefficiente di perdita di energia del circuito del collettore (collettori e tubazioni) dipende dalle caratteristiche del collettore e dall'entità dell'isolamento delle tubazioni ed è data da:

$$U_{loop,H} = a_1 + 40 \cdot a_2 + \frac{U_{loop,p,H}}{A_{ST} \cdot P_H} \quad (326)$$

$$U_{loop,W} = a_1 + 40 \cdot a_2 + \frac{U_{loop,p,W}}{A_{ST} \cdot P_W} \quad (327)$$

dove:

- a_1 è il coefficiente di perdita globale del collettore solare del primo ordine, (Prospetto LXII), [W/m²K];
 a_2 è il coefficiente di perdita globale del collettore solare del secondo ordine, (Prospetto LXII), [W/m²K²];
 $U_{loop,p,H}$ è il coefficiente globale di perdita di calore delle tubazioni nel circuito comprendente collettori, tubazioni tra collettori e le tubazioni tra i collettori ed il sistema di accumulo, in riferimento al servizio di riscaldamento, [W/K];
 $U_{loop,p,W}$ è il coefficiente globale di perdita di calore delle tubazioni nel circuito comprendente collettori, tubazioni tra collettori e le tubazioni tra i collettori ed il sistema di accumulo, in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, [W/K];
 A_{ST} è la superficie di apertura del campo solare in accordo con EN 12975-2, [m²];
 P_H è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di riscaldamento, definito dalla (317);
 P_W è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, definito dalla (318).

| Tipologia del collettore | η_0 | a_1 [W/m ² K] | a_2 [W/m ² K ²] | IAM |
|--|----------|----------------------------|--|------|
| Collettori a tubi sottovuoto con assorbitore piano | 0,90 | 1,8 | 0,008 | 0,97 |
| Collettori a tubi sottovuoto con assorbitore circolare | 0,90 | 1,8 | 0,008 | 1,00 |
| Collettori piani vetrati | 0,78 | 3,5 | 0,015 | 0,94 |
| Collettori non vetrati | 0,76 | 15 | 0 | 1,00 |

Prospetto LXII – Caratteristiche di collettori solari tipici

(Fonte: pr UNI TS 11300-4 ed ESTIF)

I coefficienti globali di perdita di energia in riferimento al servizio di riscaldamento, $U_{loop,p,H}$, e in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, $U_{loop,p,W}$, sono dati rispettivamente da:

$$U_{loop,p,H} = 5 + 0.5 \cdot A_{ST} \cdot P_H \quad (328)$$

$$U_{loop,p,W} = 5 + 0.5 \cdot A_{ST} \cdot P_W \quad (329)$$

dove:

- $U_{loop,p,H}$ è il coefficiente globale di perdita di calore delle tubazioni nel circuito comprendente collettori, tubazioni tra collettori e le tubazioni tra i collettori ed il sistema di accumulo, in riferimento al servizio di riscaldamento, [W/K];
 $U_{loop,p,W}$ è il coefficiente globale di perdita di calore delle tubazioni nel circuito comprendente collettori, tubazioni tra collettori e le tubazioni tra i collettori ed il sistema di accumulo, in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, [W/K];
 A_{ST} è la superficie di apertura del campo solare in accordo con EN 12975-2, [m²];
 P_H è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di riscaldamento, definito dalla (317);
 P_W è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, definito dalla (318).

E.10.1.3.2 Calcolo del coefficiente di correzione della capacità di accumulo

Il coefficiente di correzione della capacità dell'accumulo è dato da:

$$F_{ST,H} = \left(\frac{V_r \cdot A_{ST} \cdot P_H}{V_{ST,H}} \right)^{0.25} \quad (330)$$

$$F_{ST,W} = \left(\frac{V_r \cdot A_{ST} \cdot P_W}{V_{ST,W}} \right)^{0.25} \quad (331)$$

dove:

$F_{ST,H}$ è il coefficiente di correzione della capacità dell'accumulo, in riferimento al servizio di riscaldamento;

$F_{ST,W}$ è il coefficiente di correzione della capacità dell'accumulo, in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria;

V_T è la capacità di riferimento pari a 75 l/m² di superficie di apertura del collettore solare, [l/m²];

A_{ST} è la superficie di apertura del campo solare in accordo con EN 12975-2, [m²];

P_H è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di riscaldamento, definito dalla (317);

$V_{ST,H}$ è la capacità dell'accumulo solare, in riferimento al servizio di riscaldamento, [l];

P_W è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, definito dalla (318);

$V_{ST,W}$ è la capacità dell'accumulo solare, in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, [l].

Nel caso di impianti a preriscaldamento solare la capacità dell'accumulo solare coincide con il valore nominale, nel caso invece in cui sia presente un riscaldatore ausiliario la capacità dell'accumulo è data da:

$$V_{ST,H} = V_{nom} \cdot P_H \cdot (1 - F_{aux}) \quad (332)$$

$$V_{ST,W} = V_{nom} \cdot P_W \cdot (1 - F_{aux}) \quad (333)$$

dove:

$V_{ST,H}$ è la capacità dell'accumulo solare, in riferimento al servizio di riscaldamento, [l];

$V_{ST,W}$ è la capacità dell'accumulo solare, in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, [l];

V_{nom} è la capacità nominale di accumulo, [l];

F_{aux} è la frazione del volume di accumulo usata per l'integrazione assunta pari a 0,50 nel caso di accumulo ad asse verticale oppure a 0,66 nel caso di accumulo ad asse orizzontale;

P_H è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di riscaldamento, definito dalla (317);

P_W è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, definito dalla (318).

E.10.1.3.3 Determinazione della temperatura di riferimento $\theta_{ST,r}$:

La temperatura di riferimento è data da:

$$\theta_{ST,r} = 11.6 + 1.18 \cdot \theta_f + 3.86 \cdot \theta_{cw} - 2.32 \cdot \theta_e \quad (334)$$

dove:

θ_f è la temperatura di utilizzo dell'acqua calda sanitaria (Prospetto XXX), [°C];

θ_{cw} è la temperatura dell'acqua fredda all'ingresso nell'accumulo, (Prospetto XXX), [°C];

θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, si veda § E.6.3.7.1, [°C].

E.10.1.4 Determinazione del coefficiente Y

Il valore del fattore adimensionale Y è dato dalla:

$$Y_H = \frac{A_{ST} \cdot P_H \cdot IAM \cdot \eta_0 \cdot \eta_{loop} \cdot H_{ST}}{Q_{NH,s,adj}^*} \quad (335)$$

$$Y_W = \frac{A_{ST} \cdot P_W \cdot IAM \cdot \eta_0 \cdot \eta_{loop} \cdot H_{ST}}{Q_{DHW}} \quad (336)$$

dove:

A_{ST} è la superficie di apertura del campo solare, in accordo con la norma EN 12975-2, [m²];

P_H è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di riscaldamento, definito dalla (317);

P_W è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, definito dalla (318);

IAM è il coefficiente di modifica dell'angolo di incidenza; in assenza di dati noti si utilizzano i valori definiti nel Prospetto LXII;

η_0 è l'efficienza del collettore a perdite nulle, in assenza di dati forniti dal costruttore si utilizzano i valori definiti al Prospetto LXII;

- η_{loop} è l'efficienza del circuito comprendente collettori, circolatore, tubazioni e scambiatore di calore, assunto in assenza di dati di progetto pari a 0,8;
- H_{ST} è la radiazione solare incidente sul collettore solare in base all'inclinazione e all'azimut del pannello stesso (Prospetto LXIII), [kWh/m²];
- $Q_{NH,s,adj}^*$ è il fabbisogno di energia termica sensibile netto corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima coperto dalla tipologia d'impianto j-esima, [kWh];
- Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria applicato all'impianto solare termico, [kWh].

| Inclinazione | 0° | Esposizione | Orizzontale | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|-------------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 36,17 | 39,61 | 39,61 | 33,58 | 40,47 | 31,86 | 32,72 | 32,72 | 31,86 | 47,36 | 43,06 | |
| FEBBRAIO | 53,67 | 60,67 | 52,89 | 52,89 | 54,44 | 51,33 | 51,33 | 52,11 | 50,56 | 69,22 | 56,78 | |
| MARZO | 97,31 | 106,78 | 95,58 | 99,03 | 98,17 | 97,31 | 95,58 | 99,89 | 95,58 | 122,28 | 98,17 | |
| APRILE | 130,00 | 134,17 | 130,00 | 140,00 | 131,67 | 136,67 | 135,00 | 137,50 | 135,83 | 148,33 | 128,33 | |
| MAGGIO | 164,47 | 175,67 | 155,86 | 176,53 | 158,44 | 172,22 | 172,22 | 172,22 | 173,08 | 184,28 | 164,47 | |
| GIUGNO | 171,67 | 187,50 | 170,83 | 198,33 | 172,50 | 191,67 | 195,83 | 185,00 | 197,50 | 188,33 | 170,83 | |
| LUGLIO | 192,89 | 210,11 | 190,31 | 215,28 | 190,31 | 210,97 | 212,69 | 206,67 | 213,56 | 192,89 | 189,44 | |
| AGOSTO | 161,89 | 173,94 | 155,00 | 173,94 | 156,72 | 168,78 | 170,50 | 167,06 | 171,36 | 173,08 | 156,72 | |
| SETTEMBRE | 116,67 | 122,50 | 109,17 | 119,17 | 111,67 | 115,00 | 115,00 | 116,67 | 114,17 | 132,50 | 114,17 | |
| OTTOBRE | 78,36 | 79,22 | 77,50 | 72,33 | 78,36 | 70,61 | 69,75 | 72,33 | 68,89 | 86,97 | 77,50 | |
| NOVEMBRE | 39,17 | 44,17 | 40,83 | 37,50 | 42,50 | 36,67 | 36,67 | 36,67 | 35,83 | 55,83 | 46,67 | |
| DICEMBRE | 33,58 | 39,61 | 39,61 | 28,42 | 35,31 | 27,56 | 28,42 | 28,42 | 27,56 | 40,47 | 40,47 | |
| ANNUALE | 1371,37 | 1275,85 | 1252,02 | 1347,00 | 1270,56 | 1310,65 | 1315,71 | 1307,26 | 1315,78 | 1441,54 | 1286,61 | |

| Inclinazione | 10° | Esposizione | SUD | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 44,32 | 49,00 | 49,13 | 40,24 | 50,45 | 37,72 | 38,96 | 39,06 | 37,68 | 61,54 | 54,34 | |
| FEBBRAIO | 62,45 | 71,42 | 61,46 | 60,96 | 63,55 | 58,96 | 58,91 | 60,04 | 57,89 | 83,95 | 66,64 | |
| MARZO | 107,21 | 118,40 | 105,21 | 108,87 | 108,30 | 106,90 | 104,80 | 110,02 | 104,81 | 137,84 | 108,29 | |
| APRILE | 135,88 | 140,35 | 135,91 | 146,55 | 137,73 | 142,99 | 141,14 | 143,94 | 142,05 | 156,16 | 134,11 | |
| MAGGIO | 166,18 | 177,61 | 157,40 | 178,39 | 160,05 | 174,03 | 174,00 | 174,05 | 174,88 | 186,65 | 166,21 | |
| GIUGNO | 170,92 | 186,69 | 170,11 | 197,39 | 171,79 | 190,79 | 194,91 | 184,17 | 196,57 | 187,66 | 170,12 | |
| LUGLIO | 193,48 | 210,85 | 190,89 | 215,95 | 190,91 | 211,65 | 213,35 | 207,34 | 214,22 | 193,61 | 190,01 | |
| AGOSTO | 167,25 | 180,04 | 159,95 | 179,90 | 161,79 | 174,45 | 176,22 | 172,63 | 177,14 | 179,36 | 161,78 | |
| SETTEMBRE | 126,46 | 133,18 | 117,80 | 129,09 | 120,68 | 124,28 | 124,23 | 126,24 | 123,29 | 145,29 | 123,65 | |
| OTTOBRE | 90,51 | 91,54 | 89,47 | 82,35 | 90,60 | 80,23 | 79,07 | 82,72 | 77,99 | 102,29 | 89,48 | |
| NOVEMBRE | 46,94 | 54,13 | 49,41 | 44,33 | 51,86 | 43,18 | 43,14 | 43,61 | 41,94 | 71,91 | 57,91 | |
| DICEMBRE | 42,37 | 47,71 | 43,79 | 34,54 | 45,17 | 33,25 | 34,55 | 34,65 | 33,22 | 54,08 | 53,31 | |
| ANNUALE | 1353,97 | 1460,91 | 1330,53 | 1418,57 | 1352,87 | 1378,43 | 1383,26 | 1378,47 | 1381,71 | 1560,34 | 1375,84 | |

| Inclinazione | 30° | Esposizione | SUD | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 57,44 | 64,17 | 64,55 | 50,76 | 66,68 | 46,89 | 48,77 | 49,05 | 46,78 | 85,03 | 72,79 | |
| FEBBRAIO | 75,55 | 87,67 | 74,22 | 72,83 | 77,18 | 70,12 | 69,98 | 71,70 | 68,58 | 106,82 | 81,50 | |
| MARZO | 119,43 | 133,02 | 117,05 | 120,87 | 120,87 | 118,57 | 115,92 | 122,48 | 115,95 | 158,38 | 120,83 | |
| APRILE | 138,66 | 143,37 | 138,76 | 149,77 | 140,74 | 146,06 | 144,00 | 147,16 | 145,00 | 161,03 | 136,83 | |
| MAGGIO | 159,96 | 171,04 | 151,47 | 171,56 | 154,08 | 167,43 | 167,31 | 167,50 | 168,19 | 180,27 | 160,06 | |
| GIUGNO | 160,40 | 175,00 | 159,70 | 184,71 | 161,28 | 178,68 | 182,41 | 172,62 | 183,98 | 176,27 | 159,71 | |
| LUGLIO | 183,67 | 200,09 | 181,27 | 204,65 | 181,31 | 200,68 | 202,18 | 196,70 | 203,04 | 184,09 | 180,44 | |
| AGOSTO | 167,07 | 180,25 | 159,57 | 179,82 | 161,49 | 174,28 | 175,99 | 172,45 | 176,96 | 180,00 | 161,46 | |
| SETTEMBRE | 136,94 | 144,81 | 126,80 | 139,62 | 130,17 | 134,00 | 133,84 | 136,36 | 132,78 | 159,90 | 133,77 | |
| OTTOBRE | 108,15 | 109,41 | 106,84 | 96,52 | 108,39 | 93,79 | 92,17 | 97,56 | 90,75 | 125,07 | 106,87 | |
| NOVEMBRE | 59,16 | 70,04 | 63,00 | 54,93 | 66,78 | 53,26 | 53,13 | 54,46 | 51,34 | 98,27 | 76,01 | |
| DICEMBRE | 56,82 | 65,41 | 59,21 | 44,40 | 61,51 | 42,38 | 44,42 | 44,71 | 42,27 | 76,98 | 74,80 | |
| ANNUALE | 1423,26 | 1544,28 | 1402,43 | 1470,45 | 1430,47 | 1426,14 | 1430,11 | 1432,74 | 1425,61 | 1692,10 | 1465,06 | |

| Inclinazione | 60° | Esposizione | SUD | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|-----|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| MESE | | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese |
| GENNAIO | | 66,47 | 74,84 | 75,50 | 57,44 | 78,33 | 52,43 | 54,83 | 55,32 | 52,25 | 103,21 | 86,36 |
| FEBBRAIO | | 81,45 | 95,63 | 79,92 | 77,61 | 83,51 | 74,45 | 74,21 | 76,43 | 72,55 | 120,05 | 88,69 |
| MARZO | | 116,62 | 130,82 | 114,19 | 117,54 | 118,27 | 115,24 | 112,35 | 119,47 | 112,41 | 158,99 | 118,20 |
| APRILE | | 120,15 | 124,24 | 120,32 | 129,61 | 122,12 | 126,45 | 124,51 | 127,55 | 125,42 | 140,71 | 118,61 |
| MAGGIO | | 127,25 | 135,67 | 120,74 | 135,73 | 122,80 | 132,68 | 132,46 | 132,90 | 133,17 | 143,35 | 127,43 |
| GIUGNO | | 122,84 | 133,14 | 122,43 | 139,61 | 123,62 | 135,50 | 137,97 | 131,43 | 139,14 | 134,63 | 122,45 |
| LUGLIO | | 142,16 | 154,02 | 140,55 | 156,82 | 140,63 | 154,19 | 155,08 | 151,46 | 155,75 | 142,95 | 140,00 |
| AGOSTO | | 139,60 | 150,55 | 133,38 | 149,78 | 135,03 | 145,31 | 146,59 | 143,90 | 147,43 | 150,99 | 134,98 |
| SETTEMBRE | | 128,28 | 136,04 | 118,21 | 130,45 | 121,58 | 124,93 | 124,66 | 127,38 | 123,64 | 151,99 | 125,25 |
| OTTOBRE | | 114,51 | 115,84 | 113,09 | 100,44 | 114,92 | 97,41 | 95,44 | 102,11 | 93,82 | 135,08 | 113,13 |
| NOVEMBRE | | 66,74 | 80,64 | 71,74 | 61,05 | 76,63 | 58,98 | 58,75 | 60,94 | 56,47 | 117,91 | 88,51 |
| DICEMBRE | | 67,71 | 79,19 | 70,99 | 51,18 | 74,13 | 48,53 | 51,20 | 51,72 | 48,34 | 95,70 | 92,04 |
| ANNUALE | | 1293,77 | 1410,63 | 1281,05 | 1307,26 | 1311,57 | 1266,11 | 1268,05 | 1280,59 | 1260,39 | 1595,58 | 1355,66 |

| Inclinazione | 90° | Esposizione | SUD | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|-----|-------------|---------|--|---------|--------|--------|---------|--------|--------|---------|--------|
| MESE | | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese |
| GENNAIO | | 60,82 | 68,75 | 69,51 | 51,83 | 72,30 | 47,00 | 49,30 | 49,86 | 46,80 | 97,02 | 80,14 |
| FEBBRAIO | | 69,78 | 82,44 | 68,45 | 65,95 | 71,74 | 63,17 | 62,89 | 65,02 | 61,40 | 105,38 | 76,42 |
| MARZO | | 89,64 | 100,76 | 87,79 | 89,93 | 91,06 | 88,23 | 85,85 | 91,67 | 85,92 | 123,95 | 90,99 |
| APRILE | | 79,40 | 81,87 | 79,60 | 84,93 | 80,78 | 83,08 | 81,73 | 83,90 | 82,33 | 92,75 | 78,53 |
| MAGGIO | | 75,01 | 78,98 | 71,82 | 78,61 | 72,90 | 77,25 | 77,00 | 77,65 | 77,39 | 83,24 | 75,22 |
| GIUGNO | | 68,94 | 73,02 | 68,86 | 75,09 | 69,43 | 73,64 | 74,39 | 72,35 | 74,93 | 74,33 | 68,88 |
| LUGLIO | | 79,37 | 84,12 | 78,89 | 84,58 | 78,98 | 83,90 | 83,96 | 82,98 | 84,31 | 80,27 | 78,81 |
| AGOSTO | | 86,79 | 92,78 | 83,38 | 91,88 | 84,39 | 89,59 | 90,16 | 89,03 | 90,68 | 93,74 | 84,32 |
| SETTEMBRE | | 92,99 | 98,54 | 85,70 | 94,11 | 88,21 | 90,23 | 89,91 | 92,13 | 89,19 | 110,88 | 90,88 |
| OTTOBRE | | 95,74 | 96,79 | 94,58 | 83,02 | 96,21 | 80,48 | 78,69 | 84,77 | 77,30 | 114,34 | 94,63 |
| NOVEMBRE | | 59,85 | 73,13 | 64,70 | 54,22 | 69,42 | 52,29 | 52,02 | 54,37 | 49,85 | 109,50 | 80,82 |
| DICEMBRE | | 63,32 | 74,67 | 66,64 | 46,93 | 69,78 | 44,35 | 46,96 | 47,55 | 44,13 | 91,64 | 87,59 |
| ANNUALE | | 921,65 | 1005,85 | 919,93 | 901,07 | 945,21 | 873,22 | 872,86 | 891,27 | 864,25 | 1177,03 | 987,23 |

| Inclinazione | Lat. | Esposizione | SUD | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| MESE | | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese |
| GENNAIO | | 51,48 | 70,00 | 61,26 | 71,18 | 52,66 | 73,82 | 48,87 | 50,57 | 48,53 | 95,63 | 80,98 |
| FEBBRAIO | | 75,00 | 93,26 | 78,85 | 77,55 | 75,76 | 80,98 | 73,02 | 72,65 | 71,16 | 114,73 | 85,82 |
| MARZO | | 123,29 | 134,27 | 119,76 | 117,33 | 121,30 | 121,45 | 118,99 | 116,07 | 116,12 | 161,30 | 121,37 |
| APRILE | | 144,68 | 140,83 | 136,07 | 136,18 | 147,31 | 138,19 | 143,55 | 141,46 | 142,46 | 158,37 | 134,23 |
| MAGGIO | | 161,23 | 164,55 | 153,90 | 145,71 | 165,24 | 148,19 | 161,19 | 161,14 | 161,97 | 173,04 | 153,94 |
| GIUGNO | | 164,41 | 166,58 | 152,87 | 152,15 | 175,89 | 153,60 | 170,16 | 173,74 | 175,18 | 167,36 | 152,15 |
| LUGLIO | | 187,84 | 190,98 | 175,45 | 173,14 | 195,51 | 173,15 | 191,68 | 193,19 | 193,97 | 175,57 | 172,36 |
| AGOSTO | | 167,91 | 175,46 | 162,50 | 155,14 | 175,10 | 157,04 | 169,65 | 171,39 | 172,35 | 175,11 | 157,01 |
| SETTEMBRE | | 136,29 | 144,68 | 136,69 | 126,37 | 139,23 | 129,94 | 133,70 | 133,45 | 132,34 | 160,50 | 133,39 |
| OTTOBRE | | 101,33 | 114,90 | 113,72 | 112,43 | 100,42 | 114,30 | 97,64 | 95,62 | 94,09 | 132,81 | 112,46 |
| NOVEMBRE | | 56,22 | 75,13 | 63,04 | 67,65 | 57,28 | 72,10 | 55,79 | 55,37 | 53,49 | 109,99 | 82,85 |
| DICEMBRE | | 47,11 | 72,60 | 62,89 | 66,06 | 46,06 | 68,95 | 44,28 | 46,13 | 43,92 | 87,26 | 85,03 |
| ANNUALE | | 1416,79 | 1543,24 | 1417,00 | 1400,89 | 1451,76 | 1431,71 | 1408,52 | 1410,78 | 1405,58 | 1711,67 | 1471,59 |

| Inclinazione | 10° | Esposizione | SE/SO | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 6,5 | 46,17 | 46,26 | 38,22 | 47,45 | 35,94 | 37,07 | 37,13 | 35,91 | 57,29 | 50,95 | |
| FEBBRAIO | 59,83 | 68,22 | 58,90 | 58,54 | 60,83 | 56,67 | 56,64 | 57,67 | 55,69 | 79,59 | 63,70 | |
| MARZO | 104,35 | 115,05 | 102,42 | 106,02 | 105,37 | 104,12 | 102,13 | 107,09 | 102,14 | 133,40 | 105,36 | |
| APRILE | 134,29 | 138,68 | 134,31 | 144,78 | 136,09 | 141,28 | 139,48 | 142,20 | 140,37 | 154,08 | 132,54 | |
| MAGGIO | 165,78 | 177,17 | 157,03 | 177,97 | 159,67 | 173,62 | 173,59 | 173,62 | 174,47 | 186,11 | 165,80 | |
| GIUGNO | 171,17 | 186,98 | 170,35 | 197,75 | 172,02 | 191,11 | 195,25 | 184,46 | 196,92 | 187,92 | 170,35 | |
| LUGLIO | 193,43 | 210,80 | 190,83 | 215,93 | 190,84 | 211,61 | 213,32 | 207,30 | 214,20 | 193,52 | 189,95 | |
| AGOSTO | 165,87 | 178,49 | 158,67 | 178,38 | 160,48 | 173,00 | 174,75 | 171,20 | 175,66 | 177,76 | 160,47 | |
| SETTEMBRE | 123,71 | 130,19 | 115,37 | 126,30 | 118,14 | 121,67 | 121,63 | 123,55 | 120,72 | 141,73 | 120,99 | |
| OTTOBRE | 86,93 | 87,90 | 85,94 | 79,38 | 86,99 | 77,37 | 76,30 | 79,64 | 75,28 | 97,79 | 85,94 | |
| NOVEMBRE | 44,59 | 51,13 | 46,82 | 42,26 | 49,04 | 41,21 | 41,18 | 41,51 | 40,09 | 67,11 | 54,53 | |
| DICEMBRE | 39,72 | 44,49 | 40,97 | 32,68 | 42,20 | 31,52 | 32,69 | 32,76 | 31,50 | 50,00 | 49,46 | |
| ANNUALE | 1331,50 | 1435,27 | 1307,87 | 1398,22 | 1329,12 | 1359,12 | 1364,02 | 1358,14 | 1362,95 | 1526,31 | 1350,05 | |

| Inclinazione | 30° | Esposizione | SE/SO | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 6,5 | 56,19 | 56,45 | 45,07 | 58,19 | 41,86 | 43,43 | 43,62 | 41,79 | 73,02 | 63,20 | |
| FEBBRAIO | 68,48 | 79,04 | 67,33 | 66,32 | 69,86 | 63,97 | 63,86 | 65,31 | 62,65 | 95,07 | 73,59 | |
| MARZO | 112,71 | 125,17 | 110,51 | 114,19 | 114,00 | 112,05 | 109,65 | 115,61 | 109,68 | 147,95 | 113,97 | |
| APRILE | 136,49 | 141,11 | 136,57 | 147,40 | 138,49 | 143,77 | 141,78 | 144,82 | 142,74 | 158,16 | 134,69 | |
| MAGGIO | 161,45 | 172,74 | 152,81 | 173,34 | 155,45 | 169,11 | 169,01 | 169,14 | 169,90 | 182,01 | 161,53 | |
| GIUGNO | 163,47 | 178,62 | 162,72 | 188,80 | 164,35 | 182,50 | 186,41 | 176,16 | 188,03 | 179,80 | 162,73 | |
| LUGLIO | 186,69 | 203,64 | 184,19 | 208,46 | 184,22 | 204,30 | 205,90 | 200,16 | 206,77 | 187,02 | 183,32 | |
| AGOSTO | 166,29 | 179,39 | 158,83 | 179,04 | 160,73 | 173,52 | 175,24 | 171,67 | 176,19 | 179,03 | 160,70 | |
| SETTEMBRE | 131,27 | 138,65 | 121,77 | 133,89 | 124,93 | 128,62 | 128,49 | 130,82 | 127,49 | 152,56 | 128,28 | |
| OTTOBRE | 98,78 | 99,92 | 97,61 | 88,77 | 98,96 | 86,35 | 84,94 | 89,52 | 83,68 | 113,30 | 97,63 | |
| NOVEMBRE | 52,60 | 61,66 | 55,77 | 49,15 | 58,90 | 47,74 | 47,65 | 48,59 | 46,15 | 84,82 | 66,57 | |
| DICEMBRE | 49,27 | 56,26 | 51,19 | 39,11 | 53,04 | 37,45 | 39,12 | 39,33 | 37,38 | 65,34 | 63,81 | |
| ANNUALE | 1378,00 | 1492,40 | 1355,75 | 1433,55 | 1381,12 | 1391,23 | 1395,49 | 1394,74 | 1392,46 | 1618,09 | 1410,01 | |

| Inclinazione | 60° | Esposizione | SE/SO | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 54,69 | 61,31 | 61,76 | 47,81 | 63,93 | 43,92 | 45,80 | 46,14 | 43,80 | 82,83 | 70,12 | |
| FEBBRAIO | 70,19 | 81,90 | 68,92 | 67,26 | 71,84 | 64,66 | 64,48 | 66,25 | 63,12 | 101,29 | 76,07 | |
| MARZO | 108,17 | 120,97 | 105,97 | 109,21 | 109,61 | 107,10 | 104,53 | 110,86 | 104,58 | 145,79 | 109,56 | |
| APRILE | 121,64 | 125,85 | 121,78 | 131,46 | 123,61 | 128,18 | 126,24 | 129,26 | 127,16 | 142,47 | 120,04 | |
| MAGGIO | 135,87 | 145,41 | 128,56 | 145,67 | 130,84 | 142,18 | 142,00 | 142,28 | 142,78 | 153,81 | 136,01 | |
| GIUGNO | 133,78 | 146,01 | 133,24 | 153,99 | 134,59 | 149,00 | 152,07 | 143,97 | 153,41 | 147,37 | 133,26 | |
| LUGLIO | 154,79 | 168,79 | 152,79 | 172,45 | 152,85 | 169,14 | 170,35 | 165,82 | 171,10 | 155,40 | 152,06 | |
| AGOSTO | 145,29 | 157,06 | 138,61 | 156,42 | 140,34 | 151,55 | 152,98 | 149,95 | 153,86 | 157,24 | 140,30 | |
| SETTEMBRE | 123,22 | 130,57 | 113,71 | 125,43 | 116,88 | 120,19 | 119,97 | 122,47 | 119,00 | 145,33 | 120,32 | |
| OTTOBRE | 100,23 | 101,39 | 99,01 | 88,66 | 100,54 | 86,08 | 84,46 | 89,88 | 83,09 | 117,11 | 99,04 | |
| NOVEMBRE | 55,74 | 66,61 | 59,62 | 51,38 | 63,42 | 49,74 | 49,58 | 51,10 | 47,79 | 95,35 | 72,68 | |
| DICEMBRE | 54,80 | 63,55 | 57,27 | 42,14 | 59,65 | 40,11 | 42,16 | 42,52 | 39,98 | 75,79 | 73,25 | |
| ANNUALE | 1258,40 | 1369,43 | 1241,23 | 1291,89 | 1268,10 | 1251,86 | 1254,63 | 1260,49 | 1249,67 | 1519,78 | 1302,71 | |

| Inclinazione | 90° | Esposizione | SE/SO | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|-----|-------------|---------|--|---------|--------|--------|---------|--------|--------|---------|--------|
| MESE | | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese |
| GENNAIO | | 47,56 | 53,53 | 54,05 | 41,01 | 56,09 | 37,44 | 39,15 | 39,53 | 37,30 | 74,04 | 61,85 |
| FEBBRAIO | | 58,08 | 68,18 | 57,01 | 55,24 | 59,59 | 53,02 | 52,83 | 54,46 | 51,65 | 85,81 | 63,28 |
| MARZO | | 84,21 | 94,49 | 82,48 | 84,72 | 85,46 | 83,10 | 80,96 | 86,21 | 81,02 | 115,27 | 85,40 |
| APRILE | | 88,21 | 91,23 | 88,37 | 95,14 | 89,73 | 92,83 | 91,34 | 93,69 | 92,02 | 103,82 | 87,09 |
| MAGGIO | | 92,79 | 99,04 | 87,96 | 99,02 | 89,50 | 96,78 | 96,59 | 96,95 | 97,12 | 104,90 | 92,94 |
| GIUGNO | | 88,58 | 96,11 | 88,28 | 100,82 | 89,15 | 97,83 | 99,62 | 94,84 | 100,48 | 97,25 | 88,30 |
| LUGLIO | | 103,34 | 112,12 | 102,14 | 114,16 | 102,21 | 112,21 | 112,86 | 110,21 | 113,36 | 103,99 | 101,73 |
| AGOSTO | | 102,74 | 110,95 | 98,08 | 110,26 | 99,34 | 106,93 | 107,85 | 105,90 | 108,49 | 111,47 | 99,29 |
| SETTEMBRE | | 93,63 | 99,33 | 86,22 | 95,06 | 88,72 | 91,03 | 90,79 | 92,88 | 90,05 | 111,40 | 91,44 |
| OTTOBRE | | 81,87 | 82,78 | 80,88 | 71,66 | 82,21 | 69,53 | 68,09 | 72,93 | 66,94 | 96,78 | 80,92 |
| NOVEMBRE | | 47,64 | 57,56 | 51,24 | 43,50 | 54,75 | 42,05 | 41,86 | 43,46 | 40,23 | 84,40 | 63,24 |
| DICEMBRE | | 48,63 | 56,88 | 51,02 | 36,66 | 53,29 | 34,78 | 36,68 | 37,09 | 34,63 | 68,95 | 66,20 |
| ANNUALE | | 937,28 | 1022,19 | 927,74 | 947,25 | 950,04 | 917,53 | 918,62 | 928,13 | 913,29 | 1158,06 | 981,68 |

| Inclinazione | Lat. | Esposizione | SE/SO | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| MESE | | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese |
| GENNAIO | | 44,48 | 59,21 | 52,20 | 60,02 | 45,55 | 62,08 | 42,44 | 43,86 | 42,20 | 79,09 | 67,76 |
| FEBBRAIO | | 66,10 | 81,22 | 69,21 | 68,08 | 66,86 | 70,90 | 64,51 | 64,26 | 63,00 | 98,57 | 74,93 |
| MARZO | | 113,20 | 122,92 | 109,96 | 107,75 | 111,56 | 111,40 | 109,44 | 106,89 | 106,93 | 146,49 | 111,34 |
| APRILE | | 139,59 | 135,86 | 131,24 | 131,32 | 142,20 | 133,24 | 138,54 | 136,55 | 137,51 | 152,61 | 129,44 |
| MAGGIO | | 161,34 | 164,74 | 153,80 | 145,41 | 165,48 | 147,94 | 161,31 | 161,27 | 162,12 | 173,39 | 153,83 |
| GIUGNO | | 167,28 | 169,57 | 155,11 | 154,34 | 179,45 | 155,87 | 173,37 | 177,17 | 178,69 | 170,37 | 154,34 |
| LUGLIO | | 190,53 | 193,81 | 177,53 | 175,11 | 198,60 | 175,12 | 194,57 | 196,16 | 196,98 | 177,62 | 174,30 |
| AGOSTO | | 164,82 | 172,30 | 159,41 | 152,10 | 172,02 | 153,97 | 166,57 | 168,33 | 169,27 | 171,82 | 153,95 |
| SETTEMBRE | | 127,47 | 135,14 | 127,76 | 118,25 | 130,29 | 121,52 | 125,15 | 124,97 | 123,94 | 149,35 | 124,69 |
| OTTOBRE | | 90,05 | 101,48 | 100,41 | 99,26 | 89,43 | 100,81 | 86,99 | 85,34 | 84,03 | 116,19 | 99,28 |
| NOVEMBRE | | 48,82 | 64,01 | 54,23 | 57,89 | 49,80 | 61,44 | 48,53 | 48,24 | 46,71 | 91,41 | 70,04 |
| DICEMBRE | | 40,31 | 60,33 | 52,65 | 55,08 | 39,60 | 57,32 | 38,12 | 39,64 | 37,87 | 71,41 | 69,88 |
| ANNUALE | | 1353,99 | 1460,59 | 1343,51 | 1324,61 | 1390,84 | 1351,61 | 1349,54 | 1352,68 | 1349,25 | 1598,32 | 1383,78 |

| Inclinazione | 10° | Esposizione | E/O | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|-----|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| MESE | | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese |
| GENNAIO | | 36,26 | 39,73 | 39,74 | 33,63 | 40,62 | 31,89 | 32,76 | 32,77 | 31,89 | 47,64 | 43,24 |
| FEBBRAIO | | 53,69 | 60,73 | 52,91 | 52,88 | 54,48 | 51,32 | 51,31 | 52,11 | 50,53 | 69,41 | 56,83 |
| MARZO | | 97,12 | 106,60 | 95,40 | 98,82 | 97,99 | 97,10 | 95,37 | 99,69 | 95,37 | 122,20 | 97,99 |
| APRILE | | 129,45 | 133,61 | 129,46 | 139,42 | 131,12 | 136,10 | 134,43 | 136,93 | 135,26 | 147,77 | 127,79 |
| MAGGIO | | 163,54 | 174,68 | 154,97 | 175,53 | 157,54 | 171,24 | 171,24 | 171,25 | 172,10 | 183,26 | 163,54 |
| GIUGNO | | 170,58 | 186,32 | 169,75 | 197,08 | 171,41 | 190,46 | 194,60 | 183,83 | 196,25 | 187,15 | 169,75 |
| LUGLIO | | 191,74 | 208,87 | 189,17 | 214,00 | 189,17 | 209,72 | 211,43 | 205,44 | 212,29 | 191,75 | 188,31 |
| AGOSTO | | 161,13 | 173,15 | 154,27 | 173,14 | 155,99 | 167,99 | 169,70 | 166,28 | 170,56 | 172,31 | 155,99 |
| SETTEMBRE | | 116,37 | 122,20 | 108,86 | 118,85 | 111,36 | 114,68 | 114,68 | 116,35 | 113,84 | 132,25 | 113,87 |
| OTTOBRE | | 78,38 | 79,24 | 77,51 | 72,29 | 78,38 | 70,56 | 69,69 | 72,31 | 68,83 | 87,08 | 77,52 |
| NOVEMBRE | | 39,23 | 44,29 | 40,92 | 37,53 | 42,61 | 36,69 | 36,69 | 36,71 | 35,85 | 56,14 | 46,83 |
| DICEMBRE | | 33,72 | 37,22 | 34,60 | 28,47 | 35,48 | 27,60 | 28,47 | 28,48 | 27,60 | 40,77 | 40,73 |
| ANNUALE | | 1271,21 | 1366,62 | 1247,57 | 1341,63 | 1266,15 | 1305,35 | 1310,37 | 1302,14 | 1310,37 | 1437,73 | 1282,38 |

| Inclinazione | 30° | Esposizione | E/O | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 36,35 | 39,93 | 39,98 | 33,47 | 40,93 | 31,63 | 32,54 | 32,58 | 31,62 | 48,63 | 43,73 | |
| FEBBRAIO | 53,25 | 60,43 | 52,46 | 52,26 | 54,09 | 50,67 | 50,64 | 51,50 | 49,84 | 69,79 | 56,52 | |
| MARZO | 95,14 | 104,64 | 93,43 | 96,68 | 96,05 | 94,99 | 93,22 | 97,62 | 93,23 | 120,72 | 96,04 | |
| APRILE | 125,14 | 129,19 | 125,17 | 134,81 | 126,81 | 131,59 | 129,92 | 132,44 | 130,75 | 143,34 | 123,54 | |
| MAGGIO | 156,67 | 167,42 | 148,41 | 168,17 | 150,90 | 164,07 | 164,04 | 164,08 | 164,87 | 175,88 | 156,70 | |
| GIUGNO | 162,75 | 177,85 | 161,97 | 188,13 | 163,57 | 181,79 | 185,75 | 175,44 | 187,34 | 178,76 | 161,98 | |
| LUGLIO | 183,47 | 199,98 | 181,00 | 204,85 | 181,01 | 200,74 | 202,37 | 196,65 | 203,20 | 183,57 | 180,17 | |
| AGOSTO | 155,41 | 167,14 | 148,72 | 167,03 | 150,40 | 162,03 | 163,67 | 160,37 | 164,51 | 166,48 | 150,39 | |
| SETTEMBRE | 113,62 | 119,43 | 106,13 | 115,96 | 108,63 | 111,81 | 111,77 | 113,51 | 110,95 | 129,74 | 111,16 | |
| OTTOBRE | 77,69 | 78,54 | 76,84 | 71,28 | 77,74 | 69,55 | 68,63 | 71,43 | 67,75 | 86,88 | 76,84 | |
| NOVEMBRE | 39,12 | 44,45 | 40,93 | 37,25 | 42,73 | 36,39 | 36,37 | 36,52 | 35,48 | 57,26 | 47,19 | |
| DICEMBRE | 34,03 | 37,78 | 35,00 | 28,42 | 35,96 | 27,50 | 28,42 | 28,46 | 27,48 | 41,88 | 41,64 | |
| ANNUALE | 1232,63 | 1326,78 | 1210,03 | 1298,31 | 1228,81 | 1262,76 | 1267,35 | 1260,59 | 1267,03 | 1402,92 | 1245,88 | |

| Inclinazione | 60° | Esposizione | E/O | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 33,83 | 37,35 | 37,46 | 30,74 | 38,46 | 28,86 | 29,78 | 29,87 | 28,83 | 46,79 | 41,37 | |
| FEBBRAIO | 48,77 | 55,75 | 48,01 | 47,53 | 49,65 | 45,99 | 45,93 | 46,85 | 45,15 | 65,69 | 52,07 | |
| MARZO | 85,35 | 94,32 | 83,77 | 86,51 | 86,28 | 84,97 | 83,24 | 87,53 | 83,26 | 110,36 | 86,26 | |
| APRILE | 109,47 | 113,10 | 109,53 | 118,04 | 111,05 | 115,18 | 113,61 | 116,02 | 114,37 | 126,48 | 108,06 | |
| MAGGIO | 134,60 | 144,08 | 127,35 | 144,56 | 129,57 | 141,02 | 140,93 | 141,04 | 141,68 | 151,94 | 134,68 | |
| GIUGNO | 138,65 | 151,80 | 138,02 | 160,63 | 139,43 | 155,16 | 158,57 | 149,64 | 159,97 | 152,87 | 138,03 | |
| LUGLIO | 157,47 | 172,01 | 155,32 | 176,13 | 155,35 | 172,56 | 173,93 | 169,01 | 174,68 | 157,79 | 154,56 | |
| AGOSTO | 135,53 | 146,11 | 129,50 | 145,80 | 131,04 | 141,34 | 142,73 | 139,87 | 143,51 | 145,85 | 131,02 | |
| SETTEMBRE | 101,43 | 106,87 | 94,39 | 103,37 | 96,75 | 99,50 | 99,40 | 101,14 | 98,65 | 117,10 | 99,19 | |
| OTTOBRE | 71,23 | 72,01 | 70,44 | 64,65 | 71,34 | 63,01 | 62,07 | 65,02 | 61,23 | 80,72 | 70,45 | |
| NOVEMBRE | 36,09 | 41,53 | 37,97 | 34,07 | 39,84 | 33,21 | 33,17 | 33,53 | 32,27 | 55,10 | 44,43 | |
| DICEMBRE | 32,02 | 35,95 | 33,07 | 26,19 | 34,10 | 25,25 | 26,20 | 26,28 | 25,22 | 40,66 | 40,10 | |
| ANNUALE | 1084,44 | 1170,87 | 1064,84 | 1138,23 | 1082,87 | 1106,06 | 1109,57 | 1105,80 | 1108,80 | 1251,35 | 1100,20 | |

| Inclinazione | 90° | Esposizione | E/O | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|---------|-------------|--------|--|--------|--------|---------|--------|--------|---------|--------|--|
| MESE | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia | Sondrio | Varese | |
| GENNAIO | 27,11 | 30,06 | 30,21 | 24,34 | 31,09 | 22,71 | 23,51 | 23,61 | 22,68 | 38,59 | 33,64 | |
| FEBBRAIO | 38,55 | 44,36 | 37,92 | 37,33 | 39,32 | 36,05 | 35,98 | 36,80 | 35,32 | 53,21 | 41,37 | |
| MARZO | 66,21 | 73,50 | 64,94 | 66,94 | 67,01 | 65,73 | 64,28 | 67,85 | 64,31 | 87,15 | 66,98 | |
| APRILE | 82,88 | 85,70 | 82,97 | 89,47 | 84,18 | 87,27 | 85,99 | 87,97 | 86,60 | 96,62 | 81,80 | |
| MAGGIO | 100,09 | 107,34 | 94,57 | 107,58 | 96,29 | 104,92 | 104,81 | 104,95 | 105,39 | 113,65 | 100,19 | |
| GIUGNO | 102,22 | 112,16 | 101,77 | 118,73 | 102,85 | 114,64 | 117,18 | 110,47 | 118,25 | 113,17 | 101,78 | |
| LUGLIO | 117,02 | 128,14 | 115,40 | 131,16 | 115,44 | 128,45 | 129,47 | 125,79 | 130,05 | 117,44 | 114,79 | |
| AGOSTO | 102,33 | 110,60 | 97,63 | 110,20 | 98,85 | 106,76 | 107,78 | 105,62 | 108,40 | 110,65 | 98,82 | |
| SETTEMBRE | 78,33 | 82,73 | 72,62 | 79,73 | 74,54 | 76,60 | 76,48 | 77,97 | 75,89 | 91,40 | 76,56 | |
| OTTOBRE | 56,37 | 56,98 | 55,73 | 50,66 | 56,50 | 49,32 | 48,50 | 51,11 | 47,80 | 64,64 | 55,75 | |
| NOVEMBRE | 28,70 | 33,41 | 30,36 | 26,88 | 31,99 | 26,16 | 26,10 | 26,55 | 25,33 | 45,46 | 35,98 | |
| DICEMBRE | 25,91 | 29,37 | 26,86 | 20,81 | 27,78 | 19,99 | 20,82 | 20,92 | 19,96 | 33,78 | 33,10 | |
| ANNUALE | 825,72 | 894,35 | 810,99 | 863,83 | 825,84 | 838,61 | 840,91 | 839,63 | 839,96 | 965,76 | 840,77 | |

| Inclinazione | Lat. | Esposizione | E/O | IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² | | | | | | | | |
|--------------|------|-------------|---------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|--------|
| | | | | Bergamo | Brescia | Como | Cremona | Lecco | Lodi | Mantova | Milano | Pavia |
| MESE | | | | | | | | | | | | |
| GENNAIO | | 30,15 | 37,50 | 33,87 | 37,62 | 30,96 | 38,58 | 29,21 | 30,07 | 29,18 | 46,34 | 41,37 |
| FEBBRAIO | | 47,56 | 56,25 | 49,18 | 48,42 | 48,27 | 50,01 | 46,74 | 46,72 | 45,94 | 65,33 | 52,37 |
| MARZO | | 89,61 | 96,23 | 87,14 | 85,50 | 88,78 | 87,98 | 87,13 | 85,49 | 85,49 | 111,41 | 87,97 |
| APRILE | | 121,86 | 118,76 | 114,88 | 114,86 | 124,24 | 116,39 | 121,12 | 119,61 | 120,37 | 131,79 | 113,32 |
| MAGGIO | | 151,81 | 154,90 | 144,72 | 136,90 | 155,83 | 139,21 | 151,87 | 151,93 | 152,70 | 162,47 | 144,67 |
| GIUGNO | | 162,94 | 165,14 | 150,88 | 150,08 | 175,06 | 151,55 | 168,99 | 172,80 | 174,29 | 165,61 | 150,08 |
| LUGLIO | | 182,62 | 185,70 | 170,07 | 167,69 | 190,55 | 167,67 | 186,58 | 188,20 | 188,97 | 169,88 | 166,91 |
| AGOSTO | | 148,07 | 154,38 | 143,26 | 136,91 | 154,49 | 138,48 | 149,69 | 151,31 | 152,10 | 153,45 | 138,49 |
| SETTEMBRE | | 104,35 | 109,88 | 104,34 | 97,25 | 106,72 | 99,61 | 102,78 | 102,79 | 102,00 | 119,47 | 101,97 |
| OTTOBRE | | 65,98 | 72,87 | 72,06 | 71,23 | 65,91 | 72,11 | 64,24 | 63,36 | 62,51 | 80,94 | 71,23 |
| NOVEMBRE | | 33,67 | 41,55 | 36,34 | 38,14 | 34,45 | 39,92 | 33,63 | 33,60 | 32,75 | 54,51 | 44,34 |
| DICEMBRE | | 26,44 | 35,85 | 32,13 | 33,14 | 26,33 | 34,12 | 25,47 | 26,34 | 25,44 | 40,14 | 39,88 |
| ANNUALE | | 1165,06 | 1229,01 | 1138,87 | 1117,74 | 1201,59 | 1135,63 | 1167,45 | 1172,22 | 1171,74 | 1301,34 | 1152,6 |

Prospetto LXIII - Irradiazione solare; per la Provincia di Monza Brianza si assumono i valori di irradiazione solare della Provincia di Milano
 (Fonte: Dati elaborati a partire dalla UNI 10349:1994 e dalla UNI 8477-1:1983)

E.10.1.5 Consumo di energia elettrica dei componenti ausiliari di un impianto solare termico

Nel caso in cui l'impianto solare termico sia dotato di impianto di circolazione forzata, è necessario calcolare il consumo di energia elettrica utilizzata dagli ausiliari (circolatori, centraline di regolazione...).

L'energia elettrica necessaria al funzionamento dei circolatori in un impianto di riscaldamento ad energia solare è data da:

$$W_{GS,in,H} = \dot{W}_{GS,in,H} \cdot P_H \cdot t_{HS,Aux} \tag{337}$$

$$W_{GS,in,W} = \dot{W}_{GS,in,W} \cdot P_W \cdot t_{HS,Aux} \tag{338}$$

con:

$$\dot{W}_{GS,in,H} = \dot{W}_{GS,in} \cdot P_H \tag{339}$$

$$\dot{W}_{GS,in,W} = \dot{W}_{GS,in} \cdot P_W \tag{340}$$

dove:

$\dot{W}_{GS,in,H}$ è la potenza dei circolatori dell'impianto solare termico in riferimento al servizio di riscaldamento, [kWh];
 P_H è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di riscaldamento, definito dalla (317);

$\dot{W}_{GS,in,W}$ è la potenza dei circolatori dell'impianto solare termico in riferimento al servizio di produzione acqua calda sanitaria, [kWh];

P_W è il coefficiente di ripartizione della superficie di apertura del campo solare in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, definito dalla (318);

$t_{HS,Aux}$ indica le ore di funzionamento mensili del circolatore, [h].

In assenza dei dati sulla potenza dei circolatori, le grandezze $\dot{W}_{GS,in,H}$ e $\dot{W}_{GS,in,W}$ vengono calcolate in maniera forfettaria come segue:

$$W_{GS,in,H} = \frac{50 + 5 \cdot A_{ST} \cdot P_H}{1000} \tag{341}$$

$$W_{GS,in,W} = \frac{50 + 5 \cdot A_{ST} \cdot P_W}{1000} \tag{342}$$

Per determinare le ore di funzionamento mensili del circolatore, si assume il periodo di funzionamento annuale della durata di 2000 ore, in accordo alla EN 12976, di conseguenza $t_{HS,Aux}$ si calcola mediante la seguente relazione:

$$t_{HS,Aux} = \frac{H_{ST,m}}{H_{ST,yr}} \cdot 2000 \tag{343}$$

- dove:
 $H_{ST,m}$ è la radiazione solare mensile incidente sul collettore solare in base all'inclinazione e all'azimut del pannello stesso, (Prospetto LXIII), [kWh/m²];
 $H_{ST,yr}$ è la radiazione solare annuale incidente sul collettore solare in base all'inclinazione e all'azimut del pannello stesso, (Prospetto LXIII), [kWh/m²].

La frazione recuperata dell'energia elettrica dei circolatori, ove presenti, $k_{sW,ST}$, si assume pari a 0,5.

E.10.1.6 Perdite dell'accumulo solare

Le perdite dell'accumulo dipendono dal coefficiente di perdita globale di energia dell'accumulo e possono essere calcolate con la seguente relazione:

$$Q_{HS,s,ls,H} = U_{ST,H} \cdot (\theta_{set-point} - \theta_a) \cdot \left(\frac{Q_{HS,g,out,H}^*}{Q_{NH,s,adj}^*} \right) \cdot \Delta t \tag{344}$$

$$Q_{HS,s,ls,W} = U_{ST,W} \cdot (\theta_{set-point} - \theta_a) \cdot \left(\frac{Q_{HS,g,out,W}^*}{Q_{DHW}} \right) \cdot \Delta t \tag{345}$$

- dove:
 $U_{ST,H}$ è il coefficiente di perdita globale di energia dell'accumulo in riferimento al servizio di riscaldamento; in assenza di dati forniti dal costruttore si ricava mediante la (346), [W/K];
 $U_{ST,W}$ è il coefficiente di perdita globale di energia dell'accumulo in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria; in assenza di dati forniti dal costruttore si ricava mediante la (347), [W/K];
 $\theta_{set-point}$ è la temperatura di produzione dell'acqua calda sanitaria assunta pari a 60 °C;
 θ_a è la temperatura media dell'aria dell'ambiente in cui l'accumulo è installato, definita nel Prospetto LXIV, [°C];
 $Q_{HS,g,out,H}^*$ è il contributo energetico dovuto agli impianti solari termici, al netto delle perdite e dei recuperi, a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito al riscaldamento ambientale, [kWh];
 $Q_{NH,s,adj}^*$ è il fabbisogno di energia termica sensibile netto corretto per il riscaldamento o la climatizzazione invernale della zona termica i-esima coperto dalla tipologia d'impianto j-esima, [kWh];
 $Q_{HS,g,out,W}^*$ è il contributo energetico dovuto agli impianti solari termici, al netto delle perdite e dei recuperi, a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito alla produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];
 Q_{DHW} è il fabbisogno di energia termica per la produzione di acqua calda sanitaria applicato all'impianto solare termico, [kWh];
 Δt è la durata del mese considerato (si veda la (17)), [kh].

Se il coefficiente globale di perdita di energia dell'accumulo, U_{ST} , non è noto può essere ricavato mediante la:

$$U_{ST,H} = 0.16 \cdot V_{ST,H}^{0,5} \tag{346}$$

$$U_{ST,W} = 0.16 \cdot V_{ST,W}^{0,5} \tag{347}$$

- dove:
 $V_{ST,H}$ è la capacità dell'accumulo solare, in riferimento al servizio di riscaldamento, [l];
 $V_{ST,W}$ è la capacità dell'accumulo solare, in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, [l].

La temperatura media dell'aria dell'ambiente in cui l'accumulo è installato si può ricavare dal Prospetto LXIV, dove:

- θ_a è la temperatura media dell'aria dell'ambiente in cui l'accumulo è installato, [°C];
 θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, [°C].

| Tipo di ambiente | θ_a (C°) |
|-------------------------|--------------------------------------|
| Ambiente riscaldato | 20 |
| Ambiente non riscaldato | $\theta_e + \frac{20 - \theta_e}{2}$ |
| Esterno | θ_e |

Prospetto LXIV - Valori della temperatura media dell'ambiente in cui è installato l'accumulatore
 (Fonte: pr UNI TS 11300-4)

E.10.1.7 Perdite di distribuzione tra l'impianto di riscaldamento ad energia solare ed il riscaldatore ausiliario

Le perdite di distribuzione tra l'impianto di riscaldamento ad energia solare ed il riscaldatore ausiliario sono calcolate nei seguenti modi:

Se le tubazioni sono isolate:

$$Q_{HS,d,Is,H} = 0.02 \cdot Q_{H,s,g,out,H}^* \quad (348)$$

$$Q_{HS,d,Is,W} = 0.02 \cdot Q_{H,s,g,out,W}^* \quad (349)$$

Se le tubazioni non sono isolate:

$$Q_{HS,d,Is,H} = 0.05 \cdot Q_{H,s,g,out,H}^* \quad (350)$$

$$Q_{HS,d,Is,W} = 0.05 \cdot Q_{H,s,g,out,W}^* \quad (351)$$

dove:

$Q_{HS,g,out,H}^*$ è il contributo energetico dovuto agli impianti solari termici, al netto delle perdite e dei recuperi, a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito al riscaldamento, [kWh];

$Q_{HS,g,out,W}^*$ è il contributo energetico dovuto agli impianti solari termici, al netto delle perdite e dei recuperi, a riduzione dell'energia termica prodotta dal sistema di generazione asservito alla produzione di acqua calda sanitaria, [kWh].

Le perdite totali che si hanno al sottosistema di generazione solare sono quindi date dalla:

$$Q_{HS,g,Is,H} = Q_{HS,s,Is,H} + Q_{HS,d,Is,H} \quad (352)$$

$$Q_{HS,g,Is,W} = Q_{HS,s,Is,W} + Q_{HS,d,Is,W} \quad (353)$$

dove:

$Q_{HS,s,Is,H}$ è la perdita del sottosistema di accumulo in riferimento al servizio di riscaldamento, [kWh];

$Q_{HS,d,Is,H}$ è la perdita del sottosistema di distribuzione tra l'impianto di riscaldamento ad energia solare ed il riscaldatore ausiliario in riferimento al servizio di riscaldamento, [kWh];

$Q_{HS,s,Is,W}$ è la perdita del sottosistema di accumulo in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, [kWh];

$Q_{HS,d,Is,W}$ è la perdita del sottosistema di distribuzione tra l'impianto di riscaldamento ad energia solare ed il riscaldatore ausiliario in riferimento al servizio di produzione di acqua calda sanitaria, [kWh].

E.10.1.8 Solare fotovoltaico

L'energia elettrica prodotta dal sottosistema di generazione solare fotovoltaico è data dalla:

$$E_{el,ges,out} = E_{el,ges,out}^* - (\dot{W}_{FV,Aux} \cdot t_{FV} \cdot N) \quad (354)$$

dove:

$E_{el,ges,out}^*$ è l'energia elettrica prodotta dal sottosistema di generazione solare fotovoltaico al netto dei consumi elettrici dovuti ad eventuali ausiliari dell'impianto solare fotovoltaico, [kWh];

$\dot{W}_{FV,Aux}$ è la potenza elettrica degli ausiliari dell'impianto solare fotovoltaico, quali ad esempio i rotatori, ove presenti, [kW];

t_{FV} è il numero medio mensile di ore giornaliere di soleggiamento teorico, i cui valori sono indicati nel Prospetto LXV, [h];

N è il numero dei giorni del mese.

| GEN | FEB | MAR | APR | MAG | GIU | LUG | AGO | SET | OTT | NOV | DIC |
|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-----|-----|
| 9 | 10,2 | 11,7 | 13,3 | 14,7 | 15,4 | 15,1 | 13,9 | 12,3 | 10,7 | 9,3 | 8,6 |

Prospetto LXV - Numero medio mensile di ore giornaliere di soleggiamento teorico

Il contributo energetico mensile lordo dovuto agli impianti solari fotovoltaici è dato da:

$$E_{el,ges,out}^* = \frac{H_{FV} \cdot \dot{W}_{FV} \cdot F_{FV}}{H_r} \quad (355)$$

dove:

$E_{el,ges,out}^*$ è l'energia elettrica prodotta dal sottosistema di generazione solare fotovoltaico al netto dei consumi elettrici dovuti ad eventuali ausiliari dell'impianto solare fotovoltaico, [kWh];

H_{FV} è la radiazione solare sull'impianto fotovoltaico, i cui valori sono indicati nel Prospetto LXIII, [kWh/m²];

\dot{W}_{FV} è la potenza di picco, che rappresenta la potenza elettrica di un impianto fotovoltaico di una determinata superficie, con radiazione solare di 1 kW/m² su questa superficie (a 25 °C), [kW];

F_{FV} è il fattore di efficienza dell'impianto (Prospetto LXVI);

H_r è la radiazione solare di riferimento pari a 1 kW/m².

La potenza di picco si ottiene in condizioni di prova standard, se tale valore non è disponibile può essere calcolato nel seguente modo:

$$\dot{W}_{FV} = F_p \cdot A_{FV} \quad (356)$$

dove:

F_p è il fattore di potenza di picco, che dipende dal tipo di integrazione nell'edificio del modulo fotovoltaico, (Prospetto LXVII);

A_{FV} è la superficie di captazione dell'impianto fotovoltaico, [m²].

| Tipo di modulo fotovoltaico | F_{FV} |
|---|----------|
| Moduli non ventilati | 0,70 |
| Moduli moderatamente ventilati | 0,75 |
| Moduli molto ventilati o con ventilazione forzata | 0,80 |

Prospetto LXVI - Valori indicativi del fattore di efficienza dell'impianto

(Fonte: pr UNI TS 11300-4)

| Tipo di modulo fotovoltaico | F_p (kW/m ²) |
|--|----------------------------|
| Silicio monocristallino | 0,150 |
| Silicio multicristallino | 0,130 |
| Film sottile di silicio amorfo | 0,060 |
| Altri strati di film sottile | 0,035 |
| Film sottile Copper-Indium-Galium-Diselenide | 0,105 |
| Film sottile Cadmium-Telloride | 0,095 |

Prospetto LXVII - Valori indicativi del fattore di potenza di picco

(Fonte: pr UNI TS 11300-4)

Il fattore di efficienza dell'impianto, F_{FV} , tiene conto dell'efficienza dell'impianto fotovoltaico integrato nell'edificio e dipende dall'impianto di conversione da corrente continua a corrente alternata, dalla temperatura operativa reale dei moduli fotovoltaici e dall'integrazione nell'edificio dei moduli stessi.

E.11 FABBISOGNO DI ENERGIA ELETTRICA PER ILLUMINAZIONE

E.11.1 Introduzione

Secondo quanto specificato all'interno della Direttiva Europea 2002/91/CE, la determinazione della prestazione energetica di un edificio deve comprendere anche la valutazione del fabbisogno di energia elettrica per l'illuminazione. La metodologia di calcolo presentata di seguito viene applicata ad edifici con destinazione d'uso non residenziale e tiene conto della potenza elettrica installata e, in maniera semplificata, della disponibilità di luce naturale, delle modalità di occupazione e della presenza di eventuali sistemi di controllo sull'accensione del sistema di illuminazione.

Il fabbisogno di energia elettrica per illuminazione viene valutato, su base mensile, suddividendo ciascuna zona termica in ambienti con caratteristiche illuminotecniche omogenee.

E.11.1.1 Fabbisogno annuale di energia elettrica per illuminazione artificiale di una zona termica

Il fabbisogno annuale di energia elettrica per la sola illuminazione artificiale fissa della zona termica considerata è dato da:

$$E_{L,el,in,yr} = \sum_i \left(W_{p,yr} + \sum_{m=1}^{12} W_{L,m} \right) \quad (357)$$

dove:

$E_{L,el,in,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia elettrica per la sola illuminazione fissa della zona termica considerata applicabile solo a destinazioni d'uso non residenziali, [kWh];

i è l'indice dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee;

$W_{L,m}$ è l'energia elettrica mensile necessaria per l'illuminazione artificiale dell'ambiente i -esimo con caratteristiche illuminotecniche omogenee, [kWh];

$W_{p,yr}$ è l'energia elettrica parassita annuale assorbita dai dispositivi di controllo e dalle batterie di ricarica dei sistemi di illuminazione di emergenza presenti nell'ambiente i -esimo con caratteristiche illuminotecniche omogenee, [kWh].

L'energia elettrica mensile necessaria per l'illuminazione artificiale dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee, $W_{L,m}$, è data da:

$$W_{L,m} = \sum_i \left(\frac{\dot{W}_n \cdot F_c \cdot [(t_D \cdot F_o \cdot F_D) + (t_N \cdot F_o)]}{1000} \right) \quad (358)$$

dove:

$W_{L,m}$ è l'energia elettrica mensile necessaria per l'illuminazione artificiale dell'ambiente i -esimo con caratteristiche illuminotecniche omogenee, [kWh];

\dot{W}_n è la potenza totale installata per l'illuminazione artificiale nell'ambiente i -esimo con caratteristiche illuminotecniche omogenee, [W];

$F_{c,i}$ è il fattore che tiene conto della presenza di sistemi di controllo per il mantenimento di valori costanti di illuminamento nell'ambiente i -esimo con caratteristiche illuminotecniche omogenee; in presenza di tali sistemi di controllo si assume $F_c = 0,9$, altrimenti $F_c = 1$;

$t_{D,i}$ è il tempo in cui vi è disponibilità di luce naturale, tabulato in funzione della destinazione d'uso (Prospetto LXXIV), [h];

$F_{o,i}$ è il fattore di occupazione che lega l'utilizzo della potenza di illuminazione totale al periodo di permanenza nell'ambiente i -esimo con caratteristiche illuminotecniche omogenee, calcolato in funzione della destinazione d'uso e del sistema di controllo della luce artificiale, si veda § E.11.1.3;

$F_{D,i}$ è il fattore che lega l'utilizzo della potenza di illuminazione totale alla disponibilità di luce diurna nell'ambiente i -esimo con caratteristiche illuminotecniche omogenee, calcolato in funzione della destinazione d'uso e del sistema di controllo della luce artificiale, si veda § E.11.1.2;

$t_{N,i}$ è il tempo in cui non vi è disponibilità di luce naturale, tabulato in funzione della destinazione d'uso, (Prospetto LXXIV), [h].

L'energia elettrica parassita assorbita annualmente dai dispositivi di controllo e dalle batterie di ricarica dei sistemi di illuminazione di emergenza presenti nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, $W_{p,yr}$, è calcolata forfettariamente secondo la:

$$W_{p,yr} = 6 \cdot A \quad (359)$$

dove:

$W_{p,yr}$ è l'energia elettrica parassita annuale assorbita dai dispositivi di controllo e dalle batterie di ricarica dei sistemi di illuminazione di emergenza presenti nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, [kWh];

A è la superficie utile di pavimento dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, [m²].

Per edifici esistenti, la potenza totale installata per l'illuminazione artificiale, \dot{W}_n , viene determinata secondo la:

$$\dot{W}_n = \dot{w}_n \cdot A \quad (360)$$

dove:

\dot{W}_n è la potenza totale installata per l'illuminazione artificiale nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, [W];

\dot{w}_n è la potenza installata per unità di superficie utile, assunta pari a 25 W/m² per edifici adibiti ad ospedali, cliniche o case di cura ed assimilabili e a 20 W/m² per tutte le altre destinazioni d'uso;

A è la superficie utile di pavimento dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, [m²].

Per edifici di nuova costruzione, nell'equazione (358) deve essere utilizzata la potenza totale, \dot{W}_n , effettivamente installata o di progetto.

E.11.1.2 Calcolo del fattore F_D

Il fattore che lega l'utilizzo della potenza di illuminazione totale alla disponibilità di luce diurna, calcolato su base mensile, è dato da:

$$F_D = 1 - (F_{D,S} \cdot F_{D,C} \cdot c_{D,S}) \quad (361)$$

dove:

F_D è il fattore che lega l'utilizzo della potenza di illuminazione totale alla disponibilità di luce diurna nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, calcolato in funzione della destinazione d'uso e del sistema di controllo della luce artificiale;

$F_{D,S}$ è il fattore di disponibilità di luce naturale nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, si veda § E.11.1.2.1;

$F_{D,C}$ è il fattore che tiene conto del sistema di controllo della luce artificiale per ottimizzare l'uso di quella naturale nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, si veda § E.11.1.2.2;

$c_{D,S}$ è il fattore di redistribuzione mensile, si veda § E.11.1.2.3.

E.11.1.2.1 Calcolo del fattore di disponibilità di luce naturale, $F_{D,S}$

Il fattore di disponibilità di luce naturale nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee è calcolato secondo la:

$$F_{D,S} = a + b \cdot \phi \quad (362)$$

dove:

$F_{D,S}$ è il fattore di disponibilità di luce naturale nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, si veda § E.11.1.2.1;

a,b coefficienti adimensionali (Prospetto LXVIII);

ϕ latitudine del sito, assunta pari a 45°.

| Destinazioni d'uso | Fattore di luce diurna | a | b |
|---|------------------------|--------|---------|
| Collegi, luoghi di ricovero, case di pena, caserme, conventi Alberghi, pensioni Edifici adibiti ad attività ricreative, associative e di culto | D < 1% | 0 | 0 |
| | 1% ≤ D < 2% | 1,2425 | -0,0117 |
| | 2% ≤ D < 3% | 1,3097 | -0,0106 |
| Attività industriali, attività commerciali e assimilabili (esclusi lavori di precisione) Edifici adibiti ad attività sportive Edifici adibiti ad attività scolastiche Ospedali, cliniche, case di cura e assimilabili: corsie, sale d'attesa, corridoi | D ≥ 3% | 1,2904 | -0,0088 |
| Edifici per uffici e assimilabili | D < 1% | 0 | 0 |
| | 1% ≤ D < 2% | 0,9432 | -0,0094 |
| | 2% ≤ D < 3% | 1,2425 | -0,0117 |
| | D ≥ 3% | 1,322 | -0,011 |
| Attività industriali, attività commerciali e assimilabili: lavori di precisione Ospedali, cliniche, case di cura e assimilabili: locali per visite, sale operatorie | D < 1% | 0 | 0 |
| | 1% ≤ D < 2% | 0,6692 | -0,0067 |
| | 2% ≤ D < 3% | 1,0054 | -0,0098 |
| | D ≥ 3% | 1,2812 | -0,0121 |

Prospetto LXVIII – Coefficienti per la determinazione del fattore di disponibilità di luce naturale, $F_{D,S}$

(Fonte: UNI EN 15193:2008; UNI EN 12464-1:2004)

Il fattore di luce diurna, D , utilizzato nel Prospetto LXVIII, che tiene conto del sistema finestrato ma non della presenza di sistemi schermanti, è calcolato:

per facciate vetrate a doppia pelle:

$$D = D_C \cdot k_1 \cdot k_2 \cdot k_3 \quad (363)$$

per tutti gli altri casi:

$$D = D_C \cdot \tau_{D65} \cdot k_1 \cdot k_2 \cdot k_3 \quad (364)$$

dove:

- D è il fattore di luce diurna per l'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, [%];
- D_C è il fattore di luce diurna per i generici vani finestra (aperture nell'involucro opaco, senza considerare la presenza di serramento e sistemi schermanti), [%];
- τ_{D65} è il fattore di trasmissione luminosa della superficie vetrata, in assenza di dati forniti dal costruttore si veda Prospetto LXIX;
- k_1 è un fattore che tiene conto del telaio della facciata vetrata, dato dal rapporto tra la superficie vetrata e la superficie del serramento, assunto pari a 0,8;
- k_2 è un fattore che tiene conto dei depositi sulla superficie vetrata, assunto pari a 0,8;
- k_3 è un fattore che tiene conto dell'incidenza della luce con direzione non normale alla superficie vetrata, assunto pari a 0,9.

Pertanto, per facciate vetrate a doppia pelle si ha:

$$D = 0,576 \cdot D_C \quad (365)$$

per tutti gli altri casi:

$$D = 0,576 \cdot D_C \cdot \tau_{D65} \quad (366)$$

Il fattore di luce diurna per i generici vani finestra (aperture nell'involucro opaco, senza considerare la presenza di serramenti e sistemi schermanti), caratterizzati dal medesimo indice di ostruzione, si calcola secondo la:

$$D_C = (4,13 + 20 \cdot I_T - 1,36 \cdot I_{DE}) \cdot I_0 \quad (367)$$

dove:

- D_C è il fattore di luce diurna per i generici vani finestra (aperture nell'involucro opaco, senza considerare la presenza di serramento e sistemi schermanti), [%];
- I_T è l'indice di trasparenza dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato;
- I_{DE} è l'indice di profondità dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato;
- I_0 è l'indice di ostruzione.

In riferimento alle definizioni riportate nella UNI EN 15193, l'indice di profondità dell'ambiente che beneficia della luce naturale, I_{DE} , è assunto pari a 2,5, per cui la (367) diventa:

$$D_C = (0,73 + 20 \cdot I_T) \cdot I_0 \quad (368)$$

dove:

- D_C è il fattore di luce diurna per i generici vani finestra (apertura nell'involucro opaco, senza considerare la presenza di serramento e sistemi schermanti), [%];
- I_T è l'indice di trasparenza dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato;
- I_0 è l'indice di ostruzione.

Per facciate vetrate a doppia pelle, sostituendo la (368) nella (365), si ha:

$$D = 0,576 \cdot (0,73 + 20 \cdot I_T) \cdot I_0 \quad (369)$$

Per tutti gli altri casi, sostituendo la (368) nella (366), si ha:

$$D = 0,576 \cdot (0,73 + 20 \cdot I_T) \cdot I_0 \cdot \tau_{D65} \quad (370)$$

dove:

- D è il fattore di luce diurna per l'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, [%];
- I_T è l'indice di trasparenza della zona considerata;
- I_0 è l'indice di ostruzione;

τ_{D65} è il fattore di trasmissione luminosa della superficie vetrata, in assenza di dati forniti dal costruttore si veda Prospetto LXIX.

| Tipo di vetro | τ_{D65} |
|---|--------------|
| Vetro singolo | 0,90 |
| Vetro singolo selettivo | 0,85 |
| Doppio vetro normale | 0,82 |
| Doppio vetro con rivestimento selettivo | 0,78 |
| Triplo vetro normale | 0,75 |
| Triplo vetro con rivestimento selettivo | 0,69 |

Prospetto LXIX – Valori convenzionali del fattore di trasmissione luminosa, τ_{D65}

(Fonte: UNI EN 15193:2008)

L'indice di trasparenza dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, I_T , è dato da:

$$I_T = \frac{A_{w,tot}}{A} \quad (371)$$

dove:

- I_T è l'indice di trasparenza dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato;
- $A_{w,tot}$ è la superficie totale dei serramenti (vetro+telaio) con medesimo indice di ostruzione presenti nell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, [m²];
- A è la superficie utile di pavimento dell'ambiente con caratteristiche illuminotecniche omogenee considerato, [m²].

L'indice di ostruzione viene calcolato secondo la seguente espressione:

$$I_o = F_h \cdot F_o \cdot F_f \cdot F_{CA} \cdot F_{GDF} \quad (372)$$

dove:

- F_h è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad ostruzioni esterne (Prospetto XVI);
- F_o è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad aggetti orizzontali, (Prospetto XVII);
- F_f è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad aggetti verticali, (Prospetto XVIII);
- F_{CA} è il fattore correttivo che tiene conto di affacci prospicienti corti e atri, assunto pari a 1;
- F_{GDF} è il fattore correttivo per facciate vetrate a doppia pelle, calcolato secondo la (373); in assenza di facciate vetrate a doppia pelle F_{GDF} è assunto pari a 1.

NOTA: in assenza di ostruzioni, l'indice di ostruzione, I_o , viene assunto pari a 1.

Il fattore correttivo per facciate vetrate a doppia pelle è dato da:

$$F_{GDF} = \tau_{GDF} \cdot k_{GDF,1} \cdot k_{GDF,2} \cdot k_{GDF,3} \quad (373)$$

dove:

- F_{GDF} è il fattore correttivo per facciate vetrate a doppia pelle, in assenza di facciate vetrate a doppia pelle F_{GDF} è assunto pari a 1;
- τ_{GDF} è il fattore di trasmissione luminosa del vetro ad incidenza normale fornito dal costruttore;
- $k_{GDF,1}$ è un fattore che tiene conto del telaio della facciata vetrata a doppia pelle, dato dal rapporto tra la superficie vetrata e la superficie del serramento, assunto pari a 0,8;
- $k_{GDF,2}$ è un fattore che tiene conto dei depositi sulla superfici vetrata, assunto pari a 0,8;
- $k_{GDF,3}$ è un fattore che tiene conto dell'incidenza della luce con direzione non normale alla facciata vetrata, assunto pari a 0,9.

Per facciate vetrate a doppia pelle l'indice di ostruzione, I_o , di conseguenza, assume la seguente forma:

$$I_o = F_h \cdot F_o \cdot F_f \cdot 1 \cdot \tau_{GDF} \cdot 0,8 \cdot 0,8 \cdot 0,9 = 0,576 \cdot F_h \cdot F_o \cdot F_f \cdot \tau_{GDF} \quad (374)$$

dove:

- I_o è l'indice di ostruzione;
- F_h è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad ostruzioni esterne, (Prospetto XVI);

F_o è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad oggetti orizzontali, (Prospetto XVII);

F_f è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad oggetti verticali, (Prospetto XVIII);

τ_{GDF} è il fattore di trasmissione luminosa del vetro ad incidenza normale fornito dal costruttore.

Per tutti gli altri casi, invece, I_o assume la seguente forma:

$$I_o = F_h \cdot F_o \cdot F_f \quad (375)$$

E.11.1.2.2 Calcolo del fattore $F_{D,C}$

Il fattore $F_{D,C}$, utilizzato nell'equazione (361), tiene conto del sistema di controllo della luce artificiale per ottimizzare l'uso di quella naturale. Tale fattore viene determinato in funzione dell'ingresso di luce naturale nella zona considerata, cioè del fattore di luce diurna D .

| Tipo di sistema di controllo | $F_{D,C}$ | | |
|------------------------------|--------------------|--------------------|--------------|
| | $1\% \leq D < 2\%$ | $2\% \leq D < 3\%$ | $D \geq 3\%$ |
| Manuale | 0,20 | 0,30 | 0,40 |
| Automatico, con sensore | 0,75 | 0,77 | 0,85 |

Prospetto LXX – Valori del fattore $F_{D,C}$ in funzione del tipo di regolazione e dell'ingresso di luce naturale
(Fonte: UNI EN 15193:2008)

E.11.1.2.3 Calcolo del fattore di redistribuzione mensile $c_{D,S}$

La quantità ($F_{D,S} \cdot F_{D,C}$) è determinata su base annuale, di conseguenza per effettuare il calcolo su base mensile è necessario introdurre il fattore di redistribuzione $c_{D,S}$ definito al Prospetto LXXI, in funzione del fattore di luce diurna D .

Si definisce un valore mensile, F^* , dato dalla:

$$F^* = F_{D,S} \cdot F_{D,C} \cdot c_{D,S} \quad (376)$$

Per ogni mese in cui si ha:

$$F_i^* \geq 1 \quad \text{si pone} \quad F_i^* = 1 \quad (377)$$

dove:

i è il pedice identificativo dei mesi in cui risulta $F_i^* \geq 1$.

Si procede poi alla definizione della quantità \hat{F} come:

$$\hat{F} = \sum_i (F^* - 1)_i \quad (378)$$

Tale quantità viene redistribuita in maniera pesata proporzionalmente al numero di giorni dei mesi in cui risulta $F_j^* < 1$; se necessario, si procede per iterazioni successive fino a completa redistribuzione delle quantità \hat{F} .

Per i mesi in cui risulta $F^* < 1$ si ha quindi:

$$F_j^* = F^* + \hat{F} \cdot \frac{N_j}{\sum_j N_j} \quad (379)$$

dove:

N_j è il numero di giorni del mese j -esimo in cui risulta $F^* < 1$;

j è il pedice identificativo dei mesi in cui risulta $F^* < 1$.

| Ingresso di luce naturale | Fattore di redistribuzione mensile $c_{D,S}$ | | | | | | | | | | | |
|---------------------------|--|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| | Gen. | Feb. | Mar. | Apr. | Mag. | Giu. | Lug. | Ago. | Set. | Ott. | Nov. | Dic. |
| $1\% \leq D < 2\%$ | 0,49 | 0,74 | 1,09 | 1,26 | 1,35 | 1,41 | 1,38 | 1,31 | 1,09 | 0,87 | 0,56 | 0,42 |
| $2\% \leq D < 3\%$ | 0,59 | 0,84 | 1,11 | 1,21 | 1,25 | 1,27 | 1,26 | 1,25 | 1,11 | 0,94 | 0,66 | 0,51 |
| $D \geq 3\%$ | 0,70 | 0,92 | 1,10 | 1,14 | 1,17 | 1,16 | 1,17 | 1,17 | 1,10 | 0,98 | 0,76 | 0,63 |

Prospetto LXXI – Valori del fattore di redistribuzione mensile $c_{D,S}$
(Fonte: UNI EN 15193:2008)

E.11.1.3 Calcolo del fattore di occupazione F_o

Il fattore di occupazione, F_o , lega l'utilizzo della potenza di illuminazione totale al periodo di permanenza nella zona considerata. Per i casi riportati di seguito, ad esclusione delle sale riunioni, si assume $F_o=1$:

- il sistema di accensione dell'impianto di illuminazione è "centralizzato", cioè l'accensione dell'impianto avviene contemporaneamente in più di una zona, indipendentemente dalla tipologia di sistema di accensione (automatico, manuale...);
- la superficie utile illuminata da un gruppo di apparecchi che vengono manualmente o automaticamente accesi contemporaneamente è superiore a 30 m².

In tutti gli altri casi e per le sale riunioni si assumono valori di $F_o < 1$, calcolati in funzione del fattore di assenza F_A , come segue:

$$\text{se } 0 \leq F_A < 0,2 \quad \text{allora} \quad F_o = 1 - \left[\frac{(1 - F_{oc}) \cdot F_A}{2} \right] \quad (380)$$

$$\text{se } 0,2 \leq F_A < 0,9 \quad \text{allora} \quad F_o = F_{oc} + 0,2 - F_A \quad (381)$$

$$\text{se } 0,9 \leq F_A \leq 1,0 \quad \text{allora} \quad F_o = [7 - (10 \cdot F_{oc})] \cdot (F_A - 1) \quad (382)$$

dove:

F_{oc} è il fattore che dipende dalla tipologia di sistema di controllo dell'illuminazione in funzione dell'occupazione degli ambienti con caratteristiche illuminotecniche omogenee, (Prospetto LXXII);

F_A è il fattore che fornisce la percentuale di tempo in cui la zona non è occupata e dipende dalla destinazione d'uso della zona considerata, (Prospetto LXXIII).

| Sistemi senza sensori di presenza | F_{oc} |
|---|----------|
| Manuale ON/OFF | 1,00 |
| Manuale ON/OFF + sistema automatico di spegnimento notturno | 0,95 |
| Sistemi con sensori di presenza | F_{oc} |
| Auto ON/Variatore di luce | 0,95 |
| Auto ON/Auto OFF | 0,90 |
| Manuale ON/Variatore di luce | 0,90 |
| Manuale ON/Auto OFF | 0,80 |

Prospetto LXXII – Valori del fattore F_{oc}

(Fonte: UNI EN 15193:2008)

| Categoria di edificio | Destinazione d'uso | F_A |
|-----------------------|---|-------|
| E.1 (3) | Edifici adibiti ad albergo, pensioni ed attività similari | 0,0 |
| E.2 | Edifici adibiti ad uffici ed assimilabili | 0,2 |
| E.3 | Edifici adibiti ad ospedali, cliniche o case di cura ed assimilabili | 0,0 |
| E.4 (1) | Cinema e teatri, sale di riunione per congressi | 0,5 |
| E.4 (2) | Luoghi di culto, mostre, musei e biblioteche | 0,0 |
| E.4 (3) | Bar, ristoranti, sale da ballo | 0,0 |
| E.5 | Edifici adibiti ad attività commerciali ed assimilabili | 0,0 |
| E.6 (1) | Piscine, saune ed assimilabili | 0,0 |
| E.6 (2) | Palestre ed assimilabili | 0,0 |
| E.6 (3) | Servizi di supporto alle attività sportive | 0,3 |
| E.7 | Edifici adibiti ad attività scolastiche di tutti i livelli e assimilabili | 0,2 |
| E.8 | Edifici adibiti ad attività industriali ed artigianali ed assimilabili | 0,0 |

Prospetto LXXIII – Valori del fattore F_A

(Fonte: UNI EN 15193:2008)

| Categoria di edificio | Destinazione d'uso | Gen | | Feb | | Mar | | Apr | | Mag | | Giu | | Lug | | Ago | | Set | | Ott | | Nov | | Dic | |
|-----------------------|---|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| | | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N | t _D | t _N |
| E.1 (3) | Edifici adibiti ad albergo, pensioni ed attività similari | 255 | 17 | 230 | 15,3 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 |
| E.2 | Edifici adibiti ad uffici ed assimilabili | 191 | 17 | 173 | 15,3 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 |
| E.3 | Edifici adibiti ad ospedali, cliniche o case di cura ed assimilabili | 255 | 17 | 230 | 15,3 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 |
| E.4 (1) | Cinema e teatri, sale di riunione per congressi | 191 | 17 | 173 | 15,3 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 |
| E.4 (2) | Luoghi di culto, mostre, musei e biblioteche | 191 | 17 | 173 | 15,3 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 | 185 | 16,4 | 191 | 17 |
| E.4 (3) | Bar, ristoranti, sale da ballo | 106 | 10,6 | 95,9 | 9,59 | 106 | 10,6 | 103 | 10,3 | 106 | 10,6 | 103 | 10,3 | 106 | 10,6 | 106 | 10,6 | 103 | 10,3 | 106 | 10,6 | 103 | 10,3 | 106 | 10,6 |
| E.5 | Edifici adibiti ad attività commerciali ed assimilabili | 255 | 17 | 230 | 15,3 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 | 247 | 16,4 | 255 | 17 |
| E.6 (1) | Piscine, saune ed assimilabili | 170 | 17 | 153 | 15,3 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 |
| E.6 (2) | Palestre ed assimilabili | 170 | 17 | 153 | 15,3 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 |
| E.6 (3) | Servizi di supporto alle attività sportive | 170 | 17 | 153 | 15,3 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 | 164 | 16,4 | 170 | 17 |
| E.7 | Edifici adibiti ad attività scolastiche di tutti i livelli e assimilabili | 153 | 17 | 138 | 15,3 | 153 | 17 | 148 | 16,4 | 153 | 17 | 148 | 16,4 | 153 | 17 | 153 | 17 | 148 | 16,4 | 153 | 17 | 148 | 16,4 | 153 | 17 |
| E.8 | Edifici adibiti ad attività industriali ed artigianali ed assimilabili | 212 | 12,7 | 192 | 11,5 | 212 | 12,7 | 205 | 12,3 | 212 | 12,7 | 205 | 12,3 | 212 | 12,7 | 212 | 12,7 | 205 | 12,3 | 212 | 12,7 | 205 | 12,3 | 212 | 12,7 |

Prospetto LXXIV – Numero di ore al mese in cui vi è disponibilità di luce naturale, t_D, e in cui non vi è disponibilità di luce naturale, t_N

(Fonte: Ricavato in riferimento alla UNI EN 15193:2008)

E.12 EMISSIONI DI GAS AD EFFETTO SERRA

La quantità di emissioni gas climalteranti, M_{CO_2} , viene calcolata in funzione del/i combustibile/i utilizzati secondo la:

$$M_{CO_2} = \sum_i E_{fuel,del,i} \cdot f_{em,fuel,i} + \sum_j E_{fuel,ren,j} \cdot f_{em,fuel,ren,j} + E_{el,del} \cdot f_{em,el} \quad (383)$$

dove:

$E_{fuel,del,i}$ è l'energia fornita all'edificio dall'i-esimo vettore energetico non elettrico e non rinnovabile (gas, olio combustibile, ecc.), [kWh];

$f_{em,fuel,i}$ è il fattore di emissione dell'i-esimo vettore energetico non elettrico e non rinnovabile (gas, olio combustibile, ecc.), (Prospetto LXXV), [kg CO_{2eq}/kWh];

$E_{fuel,ren,j}$ è l'energia fornita all'edificio dal j-esimo vettore energetico non elettrico rinnovabile (biomasse, RSU, biogas, ecc.), [kWh];

$f_{em,fuel,ren,j}$ è il fattore di emissione del j-esimo vettore energetico non elettrico rinnovabile (biomasse, RSU, biogas, ecc.), (Prospetto LXXV), [kg CO_{2eq}/kWh];

$E_{el,del}$ è l'energia elettrica complessivamente fornita all'edificio, [kWh];

$f_{em,el}$ è il fattore di emissione del vettore energetico energia elettrica, (Prospetto LXXV), [kg CO_{2eq}/kWh].

| Tipo di combustibile | Fattore di emissione | Valore [kg CO _{2eq} /kWh] |
|----------------------|----------------------|------------------------------------|
| Gas naturale | $f_{em,fuel}$ | 0,1998 |
| GPL | | 0,2254 |
| Gasolio | | 0,2642 |
| Olio combustibile | | 0,2704 |
| Biomasse | $f_{em,fuel,ren}$ | 0 |
| RSU | | 0,1703 |
| Energia elettrica | $f_{em,el}$ | 0,4332 |

Prospetto LXXV – Fattori di emissione per il calcolo della quantità di CO_{2eq}

(Fonte: Piano d'Azione per l'Energia della Regione Lombardia d.g.r. 8/4916 e s.m.i.; Terna)

ALLEGATO 1**Corrispondenza tra categoria catastale e destinazione d'uso**

| Categoria catastale degli edifici | | Classificazione generale degli edifici per categoria secondo il d.P.R. 412/93 |
|-----------------------------------|---|---|
| A/1 | Abitazione di tipo signorile | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/2 | Abitazione di tipo civile | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/3 | Abitazione di tipo economico | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/4 | Abitazione di tipo popolare | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/5 | Abitazione di tipo ultrapopolare | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/6 | Abitazione di tipo rurale | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/7 | Abitazione in villini | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/8 | Abitazione in ville | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/9 | Castelli, palazzi di pregio artistico o storico | E.1 (1) o E.1 (2) |
| A/10 | Uffici e/o studi privati | E.2 |
| A/11 | Abitazioni o alloggi tipici dei luoghi (es. rifugi, baite, trulli, ecc.) | E.1 (1) o E.1 (2) |
| B/1 | Collegi, convitti, educandati, ricoveri, orfanotrofi, ospizi, seminari, caserme, conventi | E.1 (1) |
| B/2 | Case di cura e ospedali | E.3 |
| B/3 | Riformatori e prigionieri | E.1 (1) |

| Categoria catastale degli edifici | | Classificazione generale degli edifici per categoria secondo il d.P.R. 412/93 |
|-----------------------------------|---|---|
| B/4 | Uffici pubblici | E.2 |
| B/5 | Scuole e/o laboratori scientifici | E.7 |
| B/6 | Pinacoteche, biblioteche, musei, gallerie d'arte, accademie che non hanno sede nella categoria A/9 | E.4 (2) |
| B/7 | Cappelle ed oratori non destinati all'esercizio pubblico del culto | E.4 (2) |
| B/8 | Magazzini sotterranei per depositi di derrate | E.8 |
| C/1 | Negozi e botteghe | E.5 o E.4 (3) |
| C/2 | Magazzini e locali di deposito | E.8 |
| C/3 | Laboratori e locali di deposito | E.8 |
| C/4 | Fabbricati per arti e mestieri | E.8 |
| C/6 | Stalle, scuderie, rimesse ed autorimesse | E.8 |
| D/1 | Opifici | E.8 |
| D/2 | Alberghi e pensioni | E.1 (3) |
| D/3 | Teatri, cinema, sale per concerti / spettacoli e simili | E.4 (1) |
| D/4 | Case di cura ed ospedali | E.3 |
| D/5 | Istituti di credito, cambio ed assicurazione | E.2 |
| D/6 | Fabbricati e locali per attività sportive | E.6 (1) - E.6 (2) - E.6 (3) |
| D/7 | Fabbricati costruiti o comunque adattati per le speciali esigenze legate ad una attività industriale e non suscettibili di diversa utilizzazione se non con radicali trasformazioni | E.8 |
| D/8 | Fabbricati costruiti o comunque adattati per speciali esigenze di una attività commerciale e non suscettibili di diversa utilizzazione se non con radicali trasformazioni | E.5 |
| D/10 | Residence | E.1 (3) |
| D/11 | Scuole e/o laboratori scientifici privati | E.7 |

Tabella A.1 – Corrispondenza tra categorie catastali degli edifici e classificazione generale degli stessi per categorie.

APPENDICE A

Calcolo della temperatura degli ambienti non serviti da impianto termico

La temperatura di una zona o ambiente non servito da un impianto termico, θ_u , e confinate con altri ambienti e zone a temperatura controllata e l'ambiente esterno è determinata attraverso la seguente espressione:

$$\theta_u = \frac{\left(\frac{Q_{SI} + Q_I}{\Delta t}\right) + \sum_{j=1}^N (H_{T,ju} \theta_j + H_{V,ju} \theta_j)}{\sum_{j=1}^N (H_{T,ju} + H_{V,ju})} = \frac{\left(\frac{Q_{SI} + Q_I}{\Delta t}\right) + \sum_{j=1}^{N_T} (H_{T,ju} \theta_j) + \sum_{j=1}^{N_V} (H_{V,ju} \theta_j)}{\sum_{j=1}^{N_T} (H_{T,ju}) + \sum_{j=1}^{N_V} (H_{V,ju})} \quad \text{con } N_T \geq N_V \quad (\text{A.1})$$

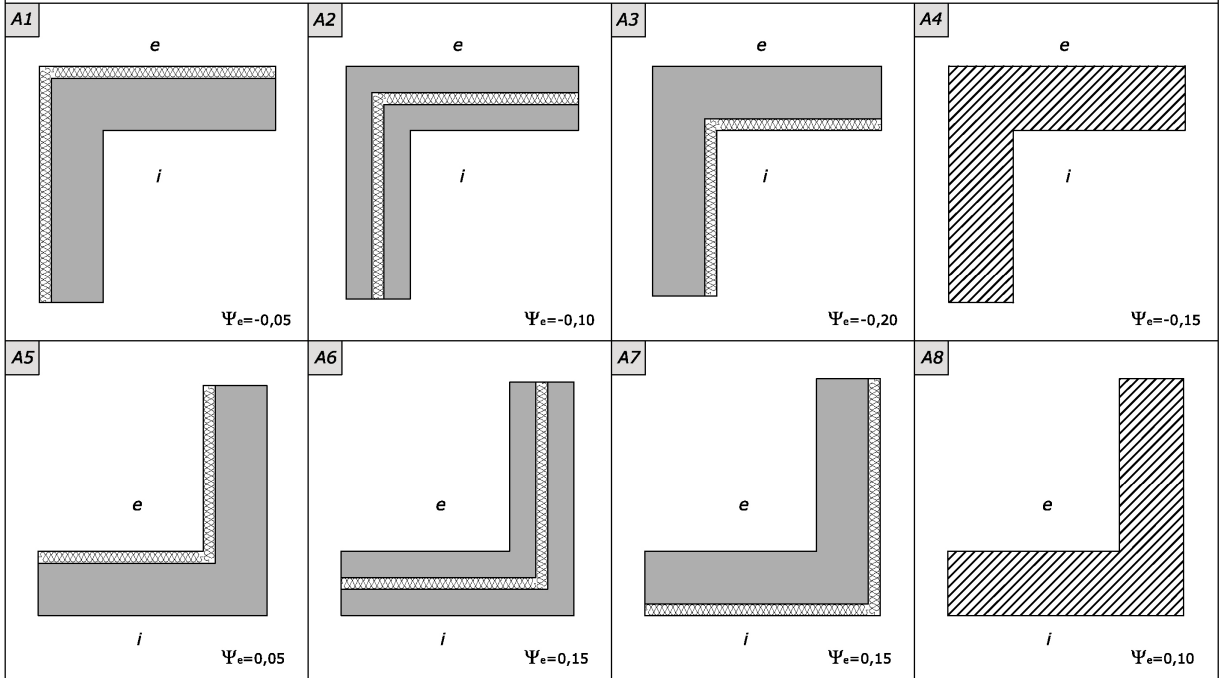
dove:

- Q_{SI} è l'energia solare mensile entrante nell'ambiente non servito dall'impianto termico attraverso i suoi serramenti, [kWh];
- Q_I è l'energia mensile entrante nell'ambiente non servito dall'impianto termico dovuta a persone e cose, [kWh];
- Δt è la durata del mese considerato, [kh];
- $H_{T,ju}$ è il coefficiente di scambio termico per trasmissione tra la zona j-esima (compreso l'ambiente esterno) e la zona o ambiente non servito da impianto termico (u), [W/K];
- $H_{V,ju}$ è il coefficiente di scambio termico per ventilazione/infiltrazione tra la zona j-esima limitrofa (compreso l'ambiente esterno) e la zona o ambiente non servito da impianto termico (u), [W/K];
- θ_j è la temperatura della zona j-esima a temperatura controllata o dell'ambiente esterno, [°C];
- N è il numero totale di zone con le quali si ha interazione termica (compreso l'ambiente esterno);
- N_T è il numero totale di zone con le quali si ha trasmissione termica (compreso l'ambiente esterno);
- N_V è il numero totale di flussi di ventilazione/infiltrazione.

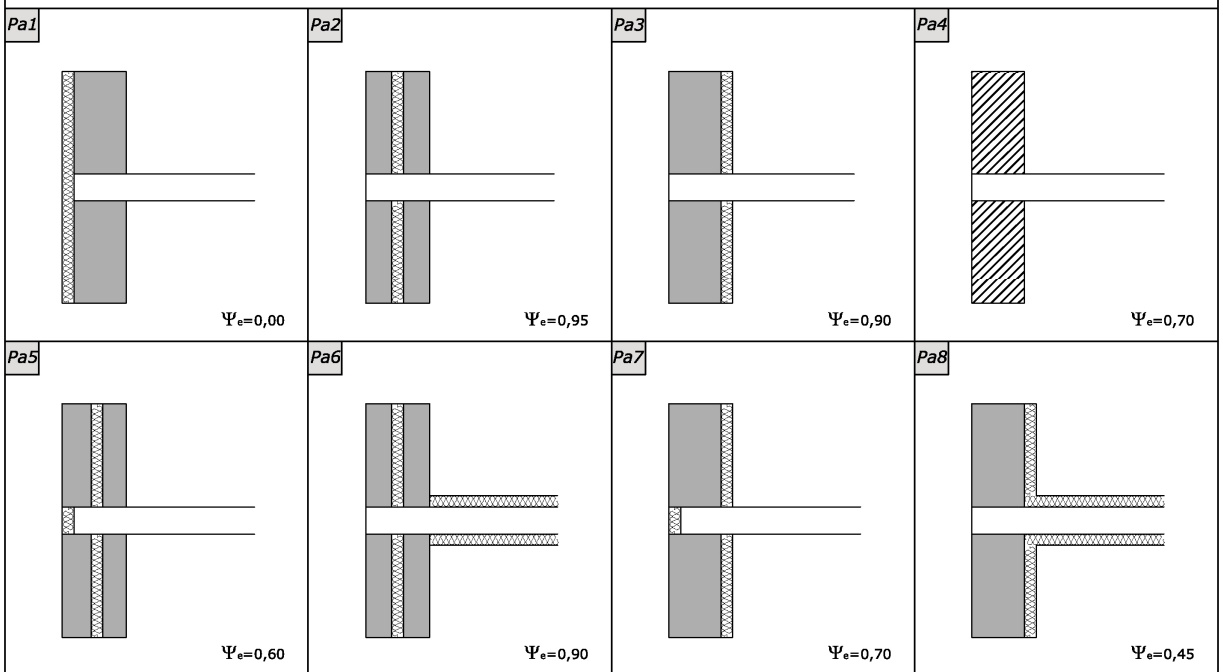
APPENDICE B
(informativa)

Abaco dei ponti termici

Angoli



Pavimenti



Legenda

| | | | |
|--------|---|-----------------|-------------------------|
| Parete | Parete leggera (comprese muratura leggera e parete intelaiata in legno) | Strato isolante | Soletta/Pilastra/Telaio |
|--------|---|-----------------|-------------------------|

Pareti Interne

| | | | |
|---|---|---|---|
| <p>PI1</p> <p>$\Psi_e=0,00$</p> | <p>PI2</p> <p>$\Psi_e=0,95$</p> | <p>PI3</p> <p>$\Psi_e=0,90$</p> | <p>PI4</p> <p>$\Psi_e=0,00$</p> |
| <p>PI5</p> <p>$\Psi_e=0,00$</p> | <p>PI6</p> <p>$\Psi_e=0,00$</p> | | |




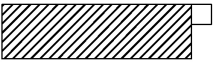
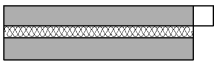


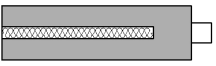

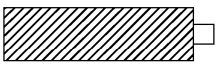



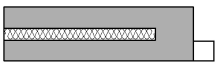


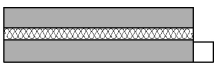













Pilastrini e Balconi

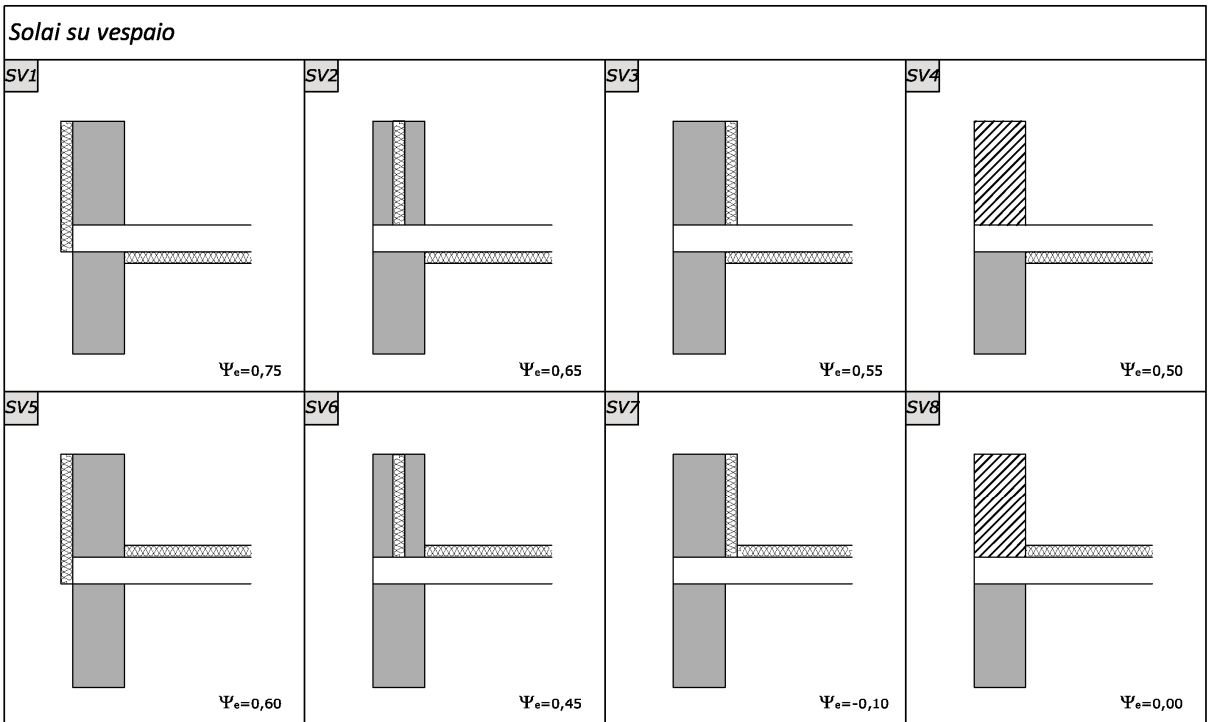
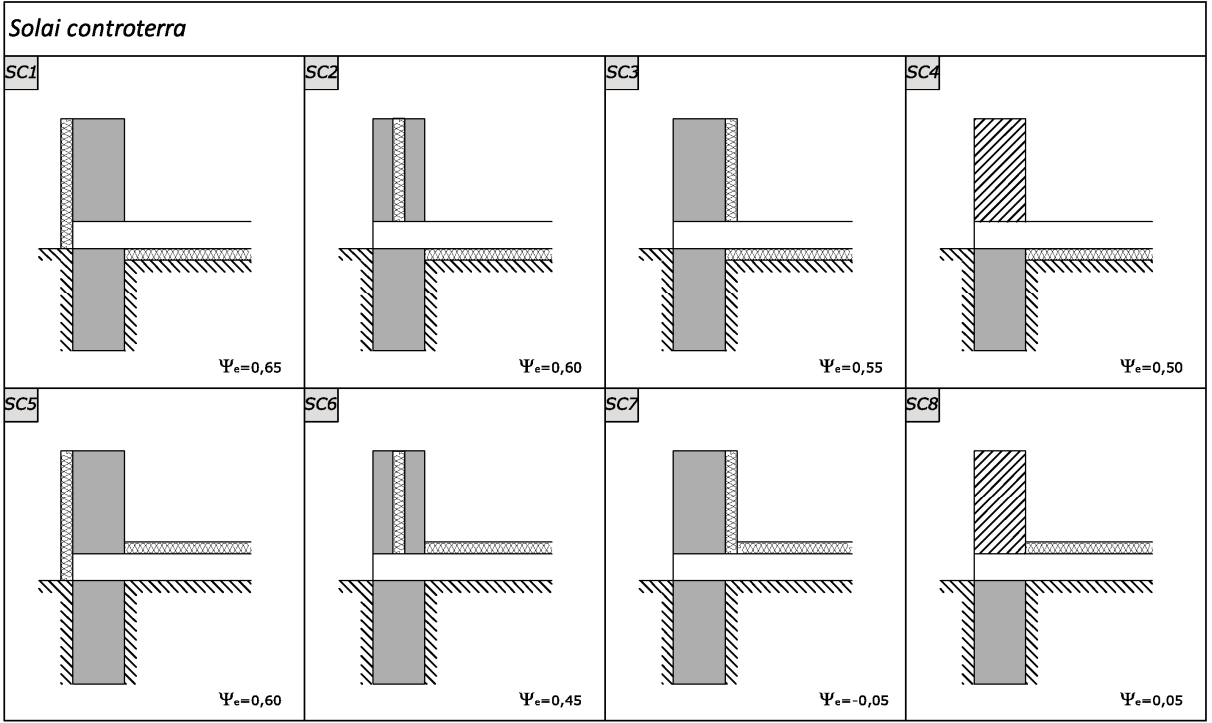
| | | | |
|---|---|---|---|
| <p>PI1</p> <p>$\Psi_e=1,30$</p> | <p>PI2</p> <p>$\Psi_e=1,20$</p> | <p>PI3</p> <p>$\Psi_e=1,15$</p> | <p>PI4</p> <p>$\Psi_e=0,90$</p> |
| <p>B1</p> <p>$\Psi_e=0,95$</p> | <p>B2</p> <p>$\Psi_e=0,95$</p> | <p>B3</p> <p>$\Psi_e=0,90$</p> | <p>B4</p> <p>$\Psi_e=0,70$</p> |

Legenda

| | | | |
|--------|---|-----------------|---------------------------|
| Parete | Parete leggera (comprese muratura leggera e parete intelaiata in legno) | Strato isolante | Soletta/Pilastrino/Telaio |
|--------|---|-----------------|---------------------------|

Serramenti di porte e finestre

| | | | | | | | |
|--|---|--|--|--|---|---|---|
| <p>S1</p>  <p>$\Psi_e=0,00$</p> | <p>S2</p>  <p>$\Psi_e=1,00$</p> | <p>S3</p>  <p>$\Psi_e=0,80$</p> | <p>S4</p>  <p>$\Psi_e=0,15$</p> | | | | |
| <p>S5</p>  <p>$\Psi_e=0,40$</p> | <p>S6</p>  <p>$\Psi_e=0,10$</p> | <p>S7</p>  <p>$\Psi_e=0,45$</p> | <p>S8</p>  <p>$\Psi_e=1,00$</p> | | | | |
| <p>S9</p>  <p>$\Psi_e=0,60$</p> | <p>S10</p>  <p>$\Psi_e=0,10$</p> | <p>S11</p>  <p>$\Psi_e=0,00$</p> | <p>S12</p>  <p>$\Psi_e=0,10$</p> | | | | |
| <p>S13</p>  <p>$\Psi_e=0,80$</p> | <p>S14</p>  <p>$\Psi_e=1,00$</p> | <p>S15</p>  <p>$\Psi_e=0,00$</p> | <p>S16</p>  <p>$\Psi_e=0,15$</p> | | | | |
| <p>S17</p>  <p>$\Psi_e=0,40$</p> | <p>S18</p>  <p>$\Psi_e=0,20$</p> | <p>Legenda</p> <table border="1"> <tr> <td data-bbox="756 1736 1049 1801">  Parete </td> <td data-bbox="1063 1736 1335 1801">  Parete leggera (comprese muratura leggera e parete intelaiata in legno) </td> </tr> <tr> <td data-bbox="756 1801 1049 1867">  Strato isolante </td> <td data-bbox="1063 1801 1335 1867">  Soletta/Pilastra/Telaio </td> </tr> </table> | |  Parete |  Parete leggera (comprese muratura leggera e parete intelaiata in legno) |  Strato isolante |  Soletta/Pilastra/Telaio |
|  Parete |  Parete leggera (comprese muratura leggera e parete intelaiata in legno) | | | | | | |
|  Strato isolante |  Soletta/Pilastra/Telaio | | | | | | |



Legenda

| | | | |
|--------|---|-----------------|-------------------------|
| Parete | Parete leggera (comprese muratura leggera e parete intelaiata in legno) | Strato isolante | Soletta/Pilastro/Telaio |
|--------|---|-----------------|-------------------------|

| Coperture | | | |
|---|---|---|---|
| <p>C1</p> <p>$\Psi_e=0,55$</p> | <p>C2</p> <p>$\Psi_e=0,50$</p> | <p>C3</p> <p>$\Psi_e=0,40$</p> | <p>C4</p> <p>$\Psi_e=0,40$</p> |
| <p>C5</p> <p>$\Psi_e=0,60$</p> | <p>C6</p> <p>$\Psi_e=0,50$</p> | <p>C7</p> <p>$\Psi_e=0,65$</p> | <p>C8</p> <p>$\Psi_e=0,45$</p> |
| <p>C9</p> <p>$\Psi_e=-0,05$</p> | <p>C10</p> <p>$\Psi_e=0,00$</p> | <p>C11</p> <p>$\Psi_e=0,05$</p> | <p>C12</p> <p>$\Psi_e=0,15$</p> |

Legenda

| | | | |
|--------|--|-----------------|-------------------------|
| Parete | Parete leggera (comprese muratura leggera e parete intelaiata in legno) | Strato isolante | Soletta/Pilastro/Telaio |
|--------|--|-----------------|-------------------------|

APPENDICE C
(informativa)

Calcolo della trasmittanza termica lineica

C.1 TRASMITTANZA TERMICA LINEICA DEI GIUNTI

La presente appendice intende fornire una metodologia per la determinazione della trasmittanza termica lineica al fine del calcolo dello scambio termico per trasmissione attraverso i ponti termici.

Il coefficiente di scambio termico per trasmissione, H_T , verrà calcolato attraverso l'equazione:

$$H_T = \sum_k A_{L,k} \cdot U_k \cdot \frac{\theta_i - \theta_a}{\theta_i - \theta_e} \quad (C.1)$$

con:

$$U_k = \frac{\sum_j A_{L,j} \cdot U_j + \sum_i \Psi_{e,i} \cdot l_{e,i}}{\sum_j A_{L,j} \cdot U_j} \quad (C.2)$$

dove:

- $A_{L,j}$ è l'area lorda di ciascun componente, j , della struttura k -esima che separa la zona climatizzata o a temperatura controllata dall'ambiente circostante, [m^2];
- U_j è la trasmittanza termica di ciascun componente, j , uniforme della struttura k -esima che separa la zona climatizzata o a temperatura controllata dall'ambiente circostante, [W/m^2K];
- $\Psi_{e,i}$ è la trasmittanza termica lineica dell' i -esimo ponte termico lineare attribuito alla struttura k -esima, basata sulle dimensioni esterne, [W/mK];
- $l_{e,i}$ è la lunghezza applica caratteristica del ponte termico i -esimo, [m].

C.1.1 Giunto tra parete e serramento

Di seguito si fornisce la trasmittanza termica lineica per grado Kelvin e per metro di perimetro del vano di finestre, porte-finestre e porte esterne.

C.1.1.1 Pareti senza isolamento o con isolamento interno

In funzione della posizione del telaio la trasmittanza termica lineica viene calcolata con le seguenti relazioni:

- telaio a filo interno o in mezzeria (Figura C.1 e Figura C.2):

$$\Psi_i = \frac{0,9 \cdot s}{1,25 + R_{ps}} \quad (C.3)$$

- telaio a filo esterno (Figura C.3):

$$\Psi_i = \frac{14 \cdot s}{1,25 + R_{ps}} \quad (C.4)$$

dove:

- s è lo spessore della parete, [m];
- R_{ps} è la resistenza termica della parete in corrispondenza del vano della finestra, escluse le resistenze termiche superficiali, [m^2K/W].

NOTA: qualora il davanzale o l'architrave siano costituiti da elementi in calcestruzzo, nelle (C.3) e (C.4) deve essere utilizzata la resistenza termica dell'elemento in calcestruzzo. Nel caso di serramento doppio, se lo spessore dell'infisso è piccolo rispetto allo spessore della parete, il calcolo deve essere effettuato come se si trattasse di una finestra semplice. Nel caso in cui lo spessore totale dell'infisso sia circa uguale a quello della parete e nel caso in cui un serramento sia a filo interno e l'altro a filo esterno, la trasmittanza termica lineica deve essere assunta pari a zero.

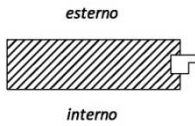


Figura C.1

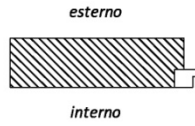


Figura C.2

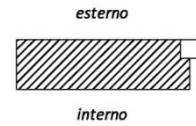


Figura C.3

C.1.1.2 Pareti con isolamento termico esterno

In funzione di come è posizionato l'isolamento in corrispondenza dello stipite, la trasmittanza termica lineica viene calcolata con le seguenti relazioni:

- isolamento interrotto in corrispondenza dello stipite (Figura C.4 e Figura C.5):

$$\Psi = \frac{0,6 \cdot s}{0,06 + R_{ie}} \tag{C.5}$$

- isolamento che ricopre lo stipite

$$\Psi = 0,6 \cdot U \tag{C.6}$$

dove:

s è lo spessore della parete, [m];

R_{ie} è la resistenza termica della parte di parete interna all'isolamento termico, [m²K/W];

U è la trasmittanza unitaria della parete [W/m²K].

Nei casi in cui l'infisso sia posto a filo esterno, la trasmittanza termica unitaria della parete si assume nulla (Figura C.6 e Figura C.7).

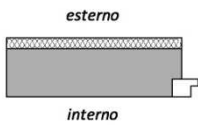


Figura C.4

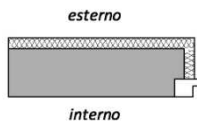


Figura C.5

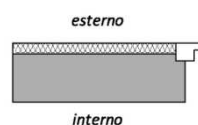


Figura C.6

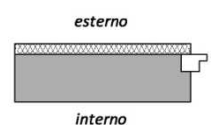


Figura C.7

C.1.1.2 Pareti con isolamento termico interno

Se l'infisso è posto a filo esterno, l'espressione della trasmittanza termica lineica varia a secondo che l'isolamento sia interrotto in corrispondenza dello stipite (Figura C.8) o lo ricopra (Figura C.9). La trasmittanza termica lineica si calcola mediante la relazione (C.4) nel primo caso e (C.5) nel secondo caso. Nei casi in cui l'infisso venga posto a filo interno, la trasmittanza termica lineica è nulla (Figura C.10 e Figura C.11).

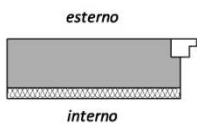


Figura C.8

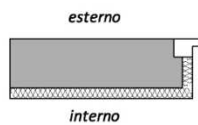


Figura C.9

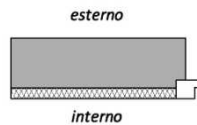


Figura C.10

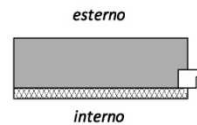


Figura C.11

C.1.2 Spigolo costituito da due pareti esterne

Di seguito si fornisce la trasmittanza termica lineica per grado Kelvin e per metro di giunto sia che si tratti di spigolo sporgente sia di spigolo rientrante.

C.1.2.1 Pareti senza isolamento o con isolamento interno

Se le due pareti sono identiche (Figura C.12 e Figura C.15) la trasmittanza termica lineica è data da:

$$\Psi = 0,2 \cdot U \cdot s \tag{C.7}$$

dove:

s è lo spessore comune alle due pareti, [m];

U è la trasmittanza unitaria della parete [W/m^2K].

Se le due pareti, pur essendo diverse si compenetrano, la trasmittanza termica lineica è fornita dalla:

$$\Psi = 0,2 \cdot U_m \cdot s_m \tag{C.8}$$

dove:

s_m è lo spessore medio delle due pareti, [m];

U_m è la trasmittanza unitaria media delle due pareti [W/m^2K].

Se le due pareti sono diverse e una di esse forma lo spigolo (Figura C.13, Figura C.16, Figura C.17) la trasmittanza termica lineica è data da:

$$\Psi = \frac{0,2 \cdot s_m}{0,2 + R_2 \cdot \frac{s_1}{s_2}} \tag{C.9}$$

dove:

s_m è lo spessore medio delle due pareti, [m];

s_1, s_2 sono gli spessori rispettivamente delle pareti 1 e 2, [m];

R_2 è la resistenza termica della parete che forma lo spigolo (riferimento 2 sulle figure), [m^2KW].

Se lo spigolo è formato da un pilastro in calcestruzzo si ha:

$$\Psi = 0,45 \cdot s_m \tag{C.10}$$

dove:

s_m è lo spessore medio delle due pareti, [m].

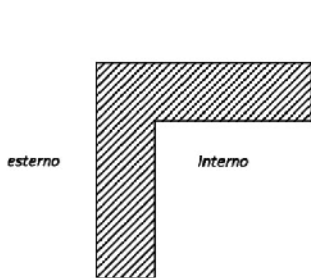


Figura C.12

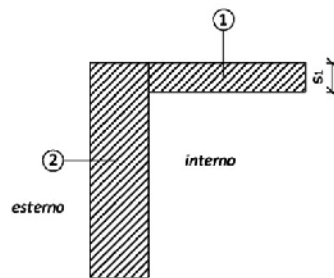


Figura C.13

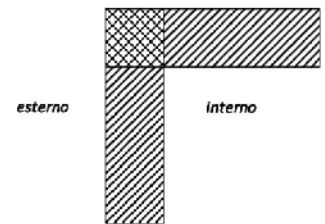


Figura C.14

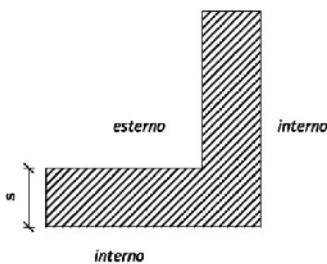


Figura C.15

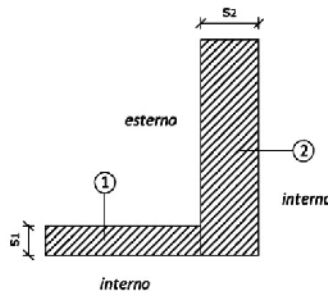


Figura C.16

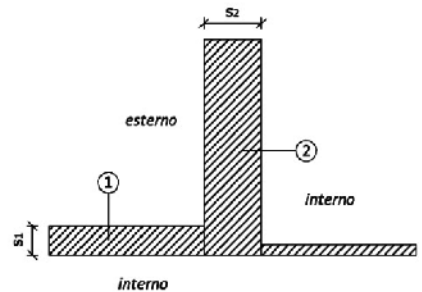


Figura C.17

C.1.2.2 Due pareti con isolamento termico esterno se si tratta di uno spigolo sporgente o con isolamento termico interno se si tratta di uno spigolo rientrante

Se le due pareti sono identiche la trasmittanza termica lineica è fornita dalla relazione:

$$\Psi = 0,6 \cdot U \cdot s \tag{C.11}$$

dove:

s è lo spessore comune alle due pareti, [m];

U è la trasmittanza unitaria delle pareti [W/m^2K].

Se le due pareti sono diverse si ha:

$$\Psi = 0,6 \cdot U_2 \cdot s_m \tag{C.12}$$

dove:

s_m è la media aritmetica degli spessori delle due pareti non comprensivi dell'isolamento termico, [m];

U_2 è la trasmittanza unitaria della parete che forma lo spigolo (riferimento 2 sulle figure), [W/m²K].

Se le due pareti si compenetrano, si fa riferimento ancora alle relazioni (C.11), (C.12) utilizzando la trasmittanza termica unitaria media delle due pareti.

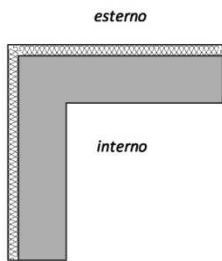


Figura C.18

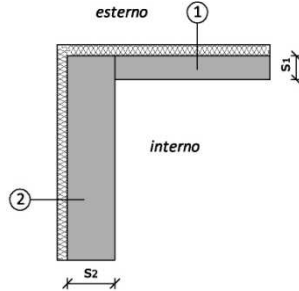


Figura C.19

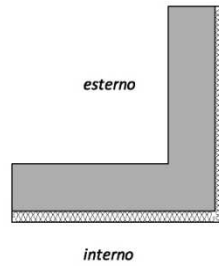


Figura C.20

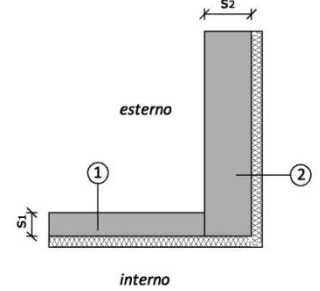


Figura C.21

Nel caso di due pareti con isolamento termico interno se si tratta di uno spigolo sporgente o con isolamento termico esterno se si tratta di uno spigolo rientrante (Figura C.22 e Figura C.23), la trasmittanza termica lineica si assume pari a zero.

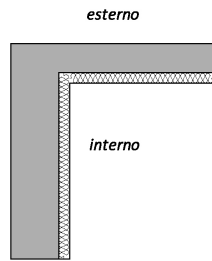


Figura C.22

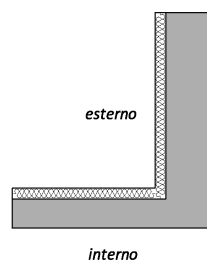


Figura C.23

C.1.2.3 Una parete con isolamento termico esterno se si tratta di uno spigolo sporgente o a isolamento termico interno se si tratta di uno spigolo rientrante, l'altra con isolamento interno o assente

Nei casi riportati in Figura C.24 e Figura C.27 la trasmittanza termica lineica è fornita dall'espressione:

$$\Psi = \frac{0,3 \cdot s_1}{0,06 + R_1 + R_2} \tag{C.13}$$

dove:

s_1 spessore della parete 1 non comprensivo di isolamento termico, [m];

R_1 è la resistenza termica della porzione di parete 1 di spessore s_1 , [m²K/W];

R_2 è la resistenza termica della porzione della parete 2, [m²K/W].

Qualora lo spigolo si presentasse come indicato in Figura C.25 e Figura C.28 la (C.11) assume la seguente forma:

$$\Psi = \frac{0,3 \cdot s_1}{0,06 + R_1 + R'_2} \tag{C.14}$$

dove:

R'_2 è la resistenza termica compresa tra il filo interno ed esterno della parete 2, in corrispondenza della parete 1, [m²K/W].

In presenza di spigoli come in Figura C.26 e Figura C.29 la trasmittanza termica lineica è data da:

$$\Psi = 0,6 \cdot U_1 \cdot s_m \tag{C.15}$$

dove:
 s_m è la media aritmetica degli spessori delle due pareti non comprensivi dell'isolamento termico, [m];
 U_1 è la trasmittanza unitaria della parete 1, [W/m²K].

Se la parete 2 e la porzione di spessore s_1 della parete 1 si compenetrano, le relazioni (C.11), (C.12) e (C.13) si applicano ancora senza modifiche.

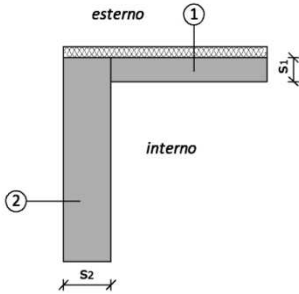


Figura C.24

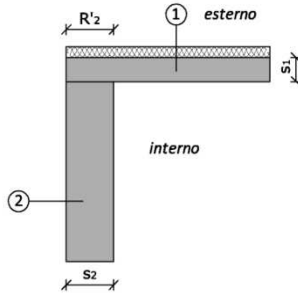


Figura C.25

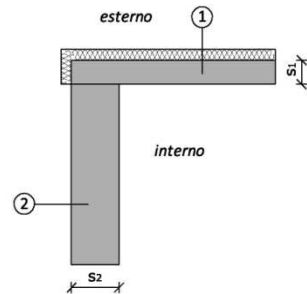


Figura C.26

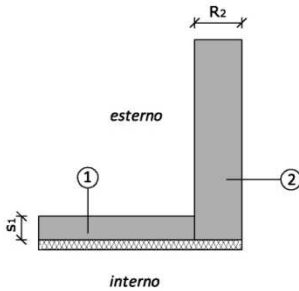


Figura C.27

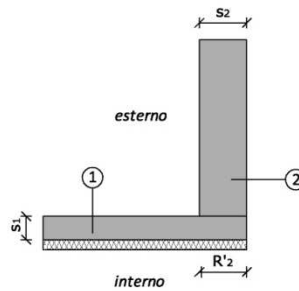


Figura C.28

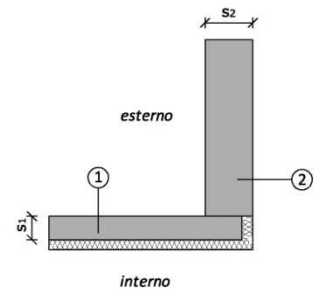


Figura C.29

C.1.2.4 Una parete a isolamento termico interno se si tratta di uno spigolo sporgente o a isolamento termico esterno se si tratta di uno spigolo rientrante, l'altra con isolamento interno o assente

Nei casi riportati in Figura C.30 e Figura C.32, la trasmittanza termica lineica è fornita dall'espressione:

$$\Psi = \frac{0,2 \cdot s_m}{R_1 + 0,2} \tag{C.16}$$

dove:
 s_m è la media aritmetica degli spessori delle due pareti non comprensivi dell'isolamento termico, [m];
 R_1 è la resistenza termica della porzione di parete 1 di spessore s_1 , [m²K/W].

In presenza di spigoli come in Figura C.30 e Figura C.33, la trasmittanza termica lineica è data da:

$$\Psi = 0,2 \cdot U_2 \cdot s_m \tag{C.17}$$

dove:
 s_m è la media aritmetica degli spessori delle due pareti non comprensivi dell'isolamento termico, [m];
 U_2 è la trasmittanza unitaria della parete 2, [W/m²K].

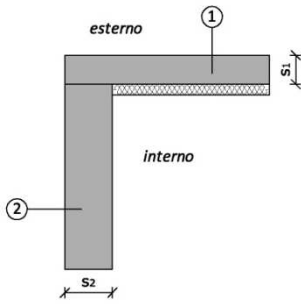


Figura C.30

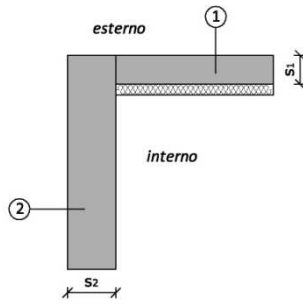


Figura C.31

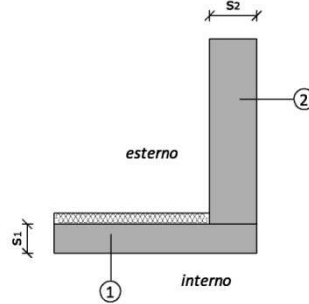


Figura C.32

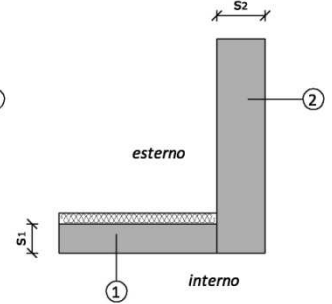


Figura C.33

C.1.2.5 Una parete a isolamento termico esterno, l'altra a isolamento interno

La trasmittanza termica lineica varia in funzione delle configurazioni che si possono presentare:

- isolamento termico esterno continuo fino a filo esterno della parete ad isolamento interno (Figura C.34 e Figura C.36):

$$\Psi = \frac{0,3 \cdot s_1 \cdot (1+h)}{0,06 + R_1 + R'_2} \tag{C.18}$$

- isolamento termico interrotto in corrispondenza del filo interno della parete ad isolamento interno (Figura C.35 e Figura C.37):

$$\Psi = \frac{0,3 \cdot s_1 \cdot (1+h)}{0,06 + 0,5 \cdot R_1 + R'_2} \tag{C.19}$$

dove:

- s_1 è lo spessore della parete 1 non comprensivo di isolamento termico, [m];
- R_1 è la resistenza termica della porzione di parete 1 non isolata, [m²K/W].
- R'_2 è la resistenza termica compresa tra il filo interno ed esterno della parete 2, in corrispondenza della parete 1, [m²K/W];
- h è un coefficiente riportato nel Prospetto C.1 in funzione della resistenza termica dell'isolamento e della trasmittanza termica della parete 2, [m].

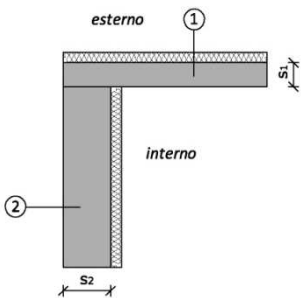


Figura C.34

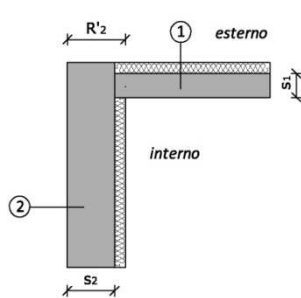


Figura C.35

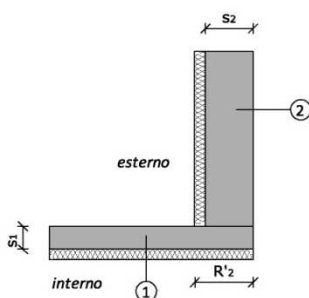


Figura C.36

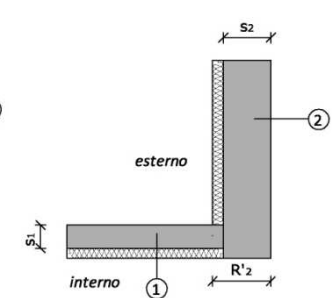


Figura C.37

C.1.3 Giunto tra una parete esterna e una interna

Di seguito vengono fornite relazioni valide per le pareti divisorie e i solai di piano, sia che sporgano o meno dall'esterno. Per i tramezzi con uno spessore inferiore a 9 cm, il valore della trasmittanza termica lineica è assunto paria zero, a meno che non si verifichi un'interruzione dell'isolamento termico. In generale la trasmittanza termica lineica è fornita dalle seguenti espressioni:

$$\Psi = 0,4 \cdot U_f \cdot s_i \cdot (1+h) \tag{C.20}$$

dove:

- s_i è lo spessore della parete interna, [m];
- U_f è la trasmittanza unitaria della parete fittizia posta in corrispondenza della parete interna e limitata dal filo interno ed esterno della parete esterna, [W/m²K].
- h è un coefficiente riportato nel Prospetto C.1 in funzione della resistenza termica dell'isolamento e della trasmittanza termica della parete 2.

La trasmittanza termica unitaria della parete fittizia è data da:

$$\frac{1}{U_f} = R + r_s \quad (\text{C.21})$$

dove:

R è la resistenza termica della parete fittizia, indipendente dall'eventuale sporgenza della parte interna verso l'esterno, [$\text{m}^2\text{K/W}$];

r_s è una resistenza termica addizionale il cui valore è riportato nei paragrafi successivi, [$\text{m}^2\text{K/W}$].

C.1.3.1 Parete esterna con isolamento termico interno o assente

Il valore di h si assume pari a zero.

Il valore di r_s si assume, in linea generale, pari a $0,15 \text{ m}^2\text{K/W}$. Se ciascuna parete interna è rivestita di materiale isolante con resistenza termica superiore a $0,30 \text{ m}^2\text{K/W}$, si assume un valore di r_s pari a $0,25 \text{ m}^2\text{K/W}$.

Se la parete esterna è una facciata leggera, si possono presentare i seguenti casi:

- la sporgenza esterna della parete è rivestita sulle tre superfici facciali di materiale isolante con resistenza termica almeno pari a $0,50 \text{ m}^2\text{K/W}$ (Figura C.38): r_s è funzione della resistenza termica di tale isolante e della lunghezza della sporgenza D (si rimanda al Prospetto C.2);
- la parete interna è parzialmente rivestita sulle due superfici facciali (all'esterno o all'interno) di materiale isolante di resistenza termica almeno pari a $0,50 \text{ m}^2\text{K/W}$ (Figura C.39 e Figura C.40): r_s è funzione della resistenza termica di tale isolante e della sua lunghezza L (si rimanda al Prospetto C.3).

NOTA: se negli ultimi due casi, la parete interna ha la sua parte sporgente all'esterno isolata ed è totalmente rivestita all'interno di isolante di resistenza termica minore o uguale a $0,30 \text{ m}^2\text{K/W}$, il valore di r_s si ottiene aggiungendo $0,10 \text{ m}^2\text{K/W}$ al valore riportato nel Prospetto C.2 e nel Prospetto C.3.

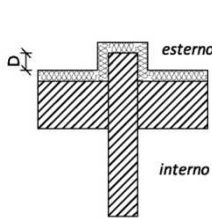


Figura C.38

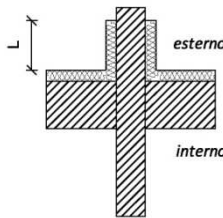


Figura C.39

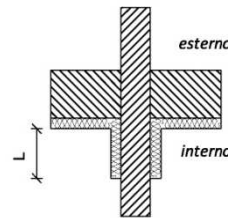


Figura C.40

C.1.3.2 Parete esterna con isolamento termico esterno

Il valore di h è in funzione della resistenza termica dell'isolamento esterno e della trasmittanza termica unitaria della parete esterna; il suo valore è nullo se l'isolamento è continuo in corrispondenza della parete interna, per gli altri casi è riportato nel Prospetto C.1.

Per la determinazione dei valori di r_s si distinguono i seguenti casi:

- la sporgenza della parete interna non è isolata (Figura C.41 e Figura C.42) o l'isolamento della parte esterna è continuo in corrispondenza della parete interna (Figura C.43): r_s pari a $0,15 \text{ m}^2\text{K/W}$;
- la sporgenza esterna della parete interna è rivestita, sulle tre superfici facciali di materiale isolante di resistenza termica inferiore o uguale a $0,50 \text{ m}^2\text{K/W}$ (Figura C.44): r_s è funzione della resistenza termica di tale isolante e della lunghezza della sporgenza D (si rimanda al Prospetto C.2);
- la sporgenza esterna della parete interna è parzialmente rivestita su due superfici facciali di materiale isolante di resistenza termica inferiore o uguale a $0,50 \text{ m}^2\text{K/W}$ (Figura C.45): r_s è funzione della resistenza termica di tale isolante e della sua lunghezza L (si rimanda al Prospetto C.3).

Un rivestimento isolante posto sulla parete interna nei due locali (Figura C.46) non modifica questi valori.

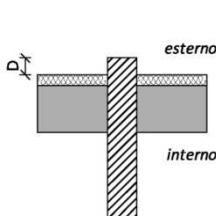


Figura C.41

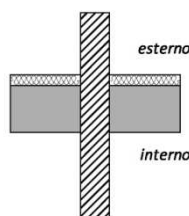


Figura C.42

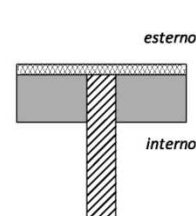


Figura C.43

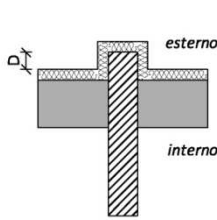


Figura C.44

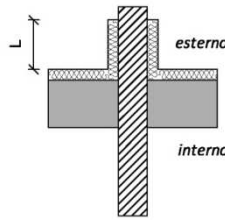


Figura C.45

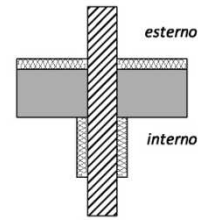


Figura C.46

C.1.3.3 Parete esterna con isolamento termico interno

Il valore di h è in funzione della resistenza termica dell'isolamento interno e della trasmittanza termica unitaria della parete esterna; il suo valore è riportato nel Prospetto C.1.

Per la determinazione dei valori di r_s si distinguono i seguenti casi:

- se la parte interna della parete interna non è termicamente isolata (Figure da C.47 a C.51), o è isolata soltanto su una superficie oppure ha le due superfici rivestite di isolante di resistenza termica minore di $0,30 \text{ m}^2\text{K/W}$, r_s è assunto pari a $0,15 \text{ m}^2\text{K/W}$;
- se la parte interna della parete interna ha le due superfici totalmente rivestite di isolante di resistenza termica almeno pari a $0,30 \text{ m}^2\text{K/W}$, r_s è assunto pari a $0,25 \text{ m}^2\text{K/W}$;
- se la parte interna della parete interna ha le superfici totalmente o parzialmente rivestite di materiale isolante di resistenza inferiore o uguale a $0,50 \text{ m}^2\text{K/W}$ (Figura C.52), r_s è funzione della resistenza termica di tale isolante e della sua lunghezza; il suo valore è riportato nel Prospetto C.3.

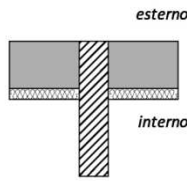


Figura C.47

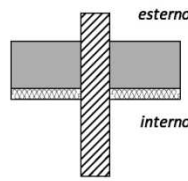


Figura C.48

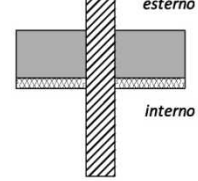


Figura C.49

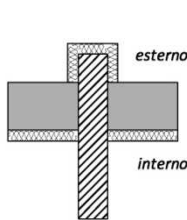


Figura C.50

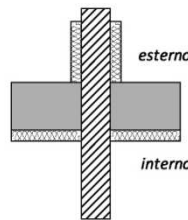


Figura C.51

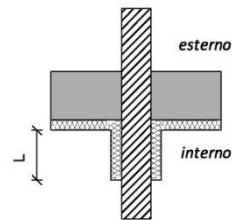


Figura C.52

| Trasmittanza unitaria della parete esterna $[W/m^2K]$ | Resistenza termica dell'isolamento esterno o dell'isolamento interno $[m^2K/W]$ | | | | | | | | | | |
|---|---|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| | 0,50 | 0,75 | 1,00 | 1,25 | 1,50 | 1,75 | 2,00 | 2,25 | 2,50 | 2,75 | 3,00 |
| | h | | | | | | | | | | |
| 1,50 | 0,31 | 0,60 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 1,30 | 0,15 | 0,60 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 1,20 | 0,07 | 0,60 | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 1,00 | 0,00 | 0,32 | 0,60 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 0,90 | 0,00 | 0,19 | 0,60 | - | - | - | - | - | - | - | - |
| 0,80 | 0,00 | 0,07 | 0,41 | 0,60 | - | - | - | - | - | - | - |
| 0,70 | 0,00 | 0,00 | 0,23 | 0,56 | 0,60 | - | - | - | - | - | - |
| 0,60 | 0,00 | 0,00 | 0,07 | 0,32 | 0,60 | 0,60 | - | - | - | - | - |
| 0,50 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,11 | 0,32 | 0,56 | 0,60 | - | - | - | - |
| 0,45 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,02 | 0,19 | 0,38 | 0,60 | - | - | - | - |
| 0,40 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,07 | 0,23 | 0,41 | 0,60 | 0,60 | - | - |
| 0,35 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,09 | 0,23 | 0,38 | 0,56 | 0,60 | - |
| 0,30 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,07 | 0,29 | 0,32 | 0,46 | 0,60 |

Prospetto C.1 – Valori di h

| Resistenza termica dell'isolamento esterno [m ² k/W] | Lunghezza della sporgenza D [m] | | | | |
|---|---------------------------------|------|------|------|------|
| | 0,05 | 0,10 | 0,15 | 0,20 | 0,25 |
| 0,50 | 0,44 | 0,37 | 0,33 | 0,30 | 0,28 |
| 0,75 | 0,57 | 0,47 | 0,40 | 0,36 | 0,33 |
| 1,00 | 0,71 | 0,57 | 0,48 | 0,43 | 0,39 |
| 1,25 | 0,84 | 0,67 | 0,56 | 0,49 | 0,44 |
| 1,50 | 0,98 | 0,77 | 0,64 | 0,56 | 0,50 |
| 1,75 | 1,11 | 0,87 | 0,71 | 0,62 | 0,55 |
| 2,00 | 1,25 | 0,97 | 0,79 | 0,69 | 0,61 |
| 2,50 | 1,52 | 1,17 | 0,94 | 0,82 | 0,72 |
| 3,00 | 1,79 | 1,37 | 1,10 | 0,95 | 0,83 |

Prospetto C.2 – Valori di r_s per parete interna sporgente all'esterno ed isolata sulle tre facce

| Resistenza termica dell'isolamento esterno o interno [m ² k/W] | Lunghezza della sporgenza L [m] | | | | |
|---|---------------------------------|------|------|------|------|
| | 0,20 | 0,30 | 0,40 | 0,50 | 0,60 |
| 0,50 | 0,24 | 0,25 | 0,25 | 0,25 | 0,26 |
| 0,75 | 0,25 | 0,26 | 0,26 | 0,26 | 0,27 |
| 1,00 | 0,26 | 0,26 | 0,26 | 0,26 | 0,27 |
| 1,25 | 0,27 | 0,27 | 0,28 | 0,29 | 0,29 |
| 1,50 | 0,27 | 0,28 | 0,29 | 0,30 | 0,31 |
| 1,75 | 0,28 | 0,29 | 0,30 | 0,31 | 0,32 |
| 2,00 | 0,29 | 0,30 | 0,31 | 0,32 | 0,33 |
| 2,50 | 0,30 | 0,32 | 0,33 | 0,35 | 0,36 |
| 3,00 | 0,32 | 0,34 | 0,36 | 0,37 | 0,38 |

Prospetto C.3 – Valori di r_s per parete interna parzialmente isolata sulle due facce all'interno o all'esterno del locale

APPENDICE D

Calcolo della capacità termica areica dell'involucro

D.1 SUPERFICI DA CONSIDERARE NEL CALCOLO

I componenti dell'involucro edilizio che concorrono a definire la capacità termica complessiva sono i seguenti:

- per la zona priva di elementi interni di separazione: gli elementi di involucro che delimitano la zona;
- per la zona costituita da più unità mantenute alla stessa temperatura ma separate tra di loro da un involucro edilizio (partizioni verticali interne, solai): gli elementi di involucro interni orizzontali e verticali ed elementi che delimitano la zona da quelle adiacenti o dall'esterno.

In quest'ultimo caso, data la loro scarsa incidenza, le pareti verticali interne di separazione possono non essere considerate nel calcolo.

I solai devono essere invece considerati sia come elementi di soffitto per il piano inferiore ed elementi di pavimento per il piano superiore.

D.1.1 Capacità termica dell'involucro edilizio

La capacità termica dell'insieme di componenti che delimitano un ambiente climatizzato o a temperatura controllata, espressa in [kJ/K], è data da:

$$C = \frac{\sum_{j=1}^n (A \cdot C')_j}{1000} \quad (D.1)$$

dove:
n è il numero dei componenti edilizi presenti (pareti esterne, divisori interni e solai di separazione);

- A è la superficie netta di ciascun componente, [m²];
 C' è la capacità termica areica per unità di superficie di ciascun componente, [J/m²K].

La capacità termica areica di ciascun componente j è data da:

$$C'_j = m_j \cdot c_j \quad (D.2)$$

dove:

- m è la massa termica areica del componente, [kg/m²];
 c è la capacità termica massica del materiale costituente il componente, [J/kgK].

Nell'ipotesi di componente costituito da più materiali si considera la capacità termica massica del materiale rivolto verso l'ambiente interno.

La capacità termica per unità di superficie è data da:

$$C_m = \frac{\sum_{j=1}^n (A \cdot C'_j)}{\sum_{j=1}^n (A)_j} \cdot 10^{-3} \quad (D.3)$$

D.1.1.1 Pareti esterne non isolate

La capacità termica areica per pareti esterne non isolate (parete che non presenta strati di isolamento concentrati: materiali con conduttività termica $\lambda < 0,05$ W/mK) si calcola come valore minimo tra le due quantità:

$$a) \quad C = \sum_{j=1}^m (c \cdot \rho \cdot s)_j$$

capacità fisica areica, calcolata come somma estesa a tutti gli m strati della parete del prodotto della capacità specifica massica per la massa volumica per lo spessore s dello strato).

$$b) \quad C = c \cdot \rho \cdot d$$

dove:

- c è la capacità termica massica del materiale costituente il componente, [J/kgK];
 ρ è la massa volumica del primo strato (ad esclusione dell'intonaco) rivolto verso l'ambiente interno, [kg/m³];
 d è lo spessore efficace termico espresso in [m] dato da:

$$d = 3,71 \sqrt{\frac{\lambda}{\rho}} \quad (D.4)$$

con:

- λ è la conducibilità termica dello strato rivolto verso l'ambiente interno (ad esclusione dell'intonaco), [W/mK];
 ρ è la massa volumica del primo strato (ad esclusione dell'intonaco) rivolto verso l'ambiente interno, [kg/m³].

Nel caso in cui lo spessore termico efficace calcolato con l'equazione (D.4) risulti maggiore dello spessore del primo strato, la differenza tra lo spessore termico efficace e lo spessore del primo strato, s_1 , sia una parte significativa dello spessore dello strato successivo, s_2 , e le masse volumiche dei due strati siano sufficientemente diverse, la massa volumica che deve essere utilizzata per il calcolo della capacità termica areica è data da:

$$\rho = \frac{s_1}{d} \cdot \rho_1 + \frac{d - s_1}{d} \cdot \rho_2 \quad (D.5)$$

$$c = \frac{s_1}{d} \cdot c_1 + \frac{d - s_1}{d} \cdot c_2 \quad (D.6)$$

D.1.1.2 Pareti esterne isolate

La capacità termica areica per pareti esterne isolate (la parete presenta al suo interno strati di materiali isolante con $\lambda < 0,05$ W/mK) si calcola come il valore minimo tra le due quantità:

$$a) \quad C = \sum_{j=1}^{is} (c \cdot \rho \cdot s)_j$$

massa fisica degli strati compresi tra l'aria interna e lo strato di isolante, is;

$$b) C = c \cdot \rho \cdot d$$

Se la parete é composta da piú strati di materiali diversi il calcolo dello spessore efficace termico si fa per il materiale del primo strato rivolto verso l'interno ad esclusione del materiale di rivestimento, e la massa volumica da considerare é quella relativa al materiale utilizzato per il calcolo dello spessore efficace termico, con l'eccezione di cui al punto D.1.1.1.

Se la parete presenta uno o piú strati superficiali interni dotati di una resistenza termica (calcolata come rapporto tra lo spessore dello strato e la conduttività termica del materiale) compresa tra 0,4 e 1 m²K/W, la capacità termica del componente si calcola come segue:

$$C'_j = \sqrt{\left(\frac{C''^2}{1 + \omega^2 R^2 C''^2} \right)_j} \quad (D.7)$$

dove:

C'' è la capacità termica del componente calcolata non considerando lo strato superficiale interno resistivo, [J/m²K];

R è la resistenza termica dello strato resistivo, [m²K/W];

ω è pari a 7,2685x10⁻⁵ [1/s].

Uno strato interno con resistenza superiore a 1 m²K/W nel calcolo della massa termica annulla il contributo degli strati successivi; uno strato interno con resistenza inferiore a 0,4 m²K/W nel calcolo della massa é considerato come uno strato di rivestimento e quindi si trascura se il suo spessore risulta pari o minore di 2 cm.

D.1.1.3 Pareti divisorie interne e solai

La capacità termica areica per pareti divisorie interne e solai, nel caso in cui la parete non presenta strati di isolamento concentrati (materiali con conduttività termica $\lambda < 0,05$ W/mK), si calcola come valore minimo tra le due quantità:

$$a) C = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^n (c \cdot \rho \cdot s)_j$$

capacità termica pari alla metà della capacità fisica;

$$b) C = c \cdot \rho \cdot d$$

Se la parete presenta strati di materiali isolante ($\lambda < 0,05$ W/mK) il valore della massa termica si calcola come il valore minimo tra le due quantità:

$$a) C = \sum_{j=1}^{is} (c \cdot \rho \cdot s)_j$$

capacità termica fisica degli strati di parete compresi tra l'aria interna e lo strato di isolante, is;

$$b) C = c \cdot \rho \cdot d$$

Se la parete é composta di piú strati con materiali diversi il calcolo dello spessore efficace termico si fa considerando il materiale del primo strato rivolto verso l'interno ad esclusione del materiale di rivestimento; mentre la massa volumica da considerare é quella relativa al materiale utilizzato per il calcolo dello spessore efficace termico, con l'eccezione di cui al punto D.1.1.1.

Se la parete presenta strati superficiali interni dotati di una resistenza termica (calcolata come rapporto tra la conduttività termica del materiale e lo spessore dello strato) compresa tra 0,4 e 1 m²K/W, la capacità termica del componente si calcola come al punto D.1.1.2 utilizzando l'equazione (D.7).