

Regione Lombardia

**Disposizioni inerenti
all'efficienza energetica**

DGR 5773 del 31/10/2007

DGR 5018 aggiornato al 13/12/2007



DELIBERAZIONE N° VIII / 005773 Seduta del 31 OTT. 2007

Presidente **ROBERTO FORMIGONI**

Assessori regionali
VIVIANA BECCALOSSI Vice Presidente
GIAN CARLO ABELLI
DAVIDE BONI
LUCIANO BRESCIANI
MASSIMO BUSCEMI
RAFFAELE CATTANEO
ROMANO COLOZZI
MASSIMO CORSARO

FRANCO NICOLI CRISTIANI
LIONELLO MARCO PAGNONCELLI
MASSIMO PONZONI
PIER GIANNI PROSPERINI
GIOVANNI ROSSONI
MARIO SCOTTI
DOMENICO ZAMBETTI
MASSIMO ZANELLO

Con l'assistenza del Segretario **Anna Bonomo**

di concerto con

Su proposta dell'Assessore

MASSIMO BUSCEMI

MARCO PAGNONCELLI
Assessore alla Qualità dell'Ambiente

Oggetto

**CORRETTO
D'UFFICIO**

**CERTIFICAZIONE ENERGETICA DEGLI EDIFICI - MODIFICHE ED INTEGRAZIONI
ALLA DGR N. 5018/2007 (DI CONCERTO CON L'ASSESSORE PAGNONCELLI)**

Il Dirigente

Mauro Fasano

Il Direttore Generale

Raffaele Tiscar

Direttore Generale
Dr. Franco Picco

L'atto si compone di 35 pagine
di cui 32 pagine di allegati,
parte integrante.



RICHIAMATI:

- il d.lgs. 192/2005, attuativo della direttiva 2002/91/CE, che 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;
- la l.r. 24/2006 (“Norme per la prevenzione e la riduzione delle emissioni in atmosfera a tutela della salute e dell’ambiente”) che attribuisce alla Giunta regionale la competenza per:
 - dettare 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);
 - definire 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);

DATO ATTO che con dgr n.5018 del 26.06.2007 sono state approvate le “Disposizioni inerenti all’efficienza energetica in edilizia”, comprensive della disciplina per la certificazione energetica;

RILEVATO:

- che con decreto n.9527 del 30.08.2007 sono stati introdotti alcuni aggiornamenti alla procedura di calcolo della disciplina per la certificazione energetica;
- che la società Punti Energia s.c.a.r.l., alla quale sono state affidate, con la stessa deliberazione n.5018/2007, le funzioni di Organismo di Accreditamento per la certificazione energetica degli edifici, ha rilevato alcune criticità operative nell’attuazione della procedura amministrativa e nella procedura di calcolo;

CONSIDERATO:

- che il Comitato regionale notarile lombardo ha proposto l’inserimento di precisazioni che meglio definiscano l’ambito di applicazione della certificazione energetica, onde evitare di incorrere nella nullità degli atti, prevista dal d.lgs. 192/2005;
- che ulteriori correttivi sono stati chiesti da alcune associazioni di categoria nonché da enti di certificazione volontaria, al fine di armonizzare le norme relative all’accreditamento, alla formazione, ecc. con quanto previsto in settori affini;
- che è opportuno coadiuvare l’attività affidata all’Organismo di accreditamento con un Tavolo Tecnico costituito da rappresentanti degli Ordini, dei Collegi e delle Associazioni professionali, dal Comitato Regionale Notarile Lombardo, nonché da rappresentanti della Regione Lombardia e della società Punti Energia, prevedendo altresì la partecipazione di altri soggetti interessati, pubblici o privati, in relazione alle specifiche tematiche da approfondire;
- che l’accreditamento dei certificatori, la verifica sugli accreditamenti conseguiti in altre Regioni italiane o in altri Paesi europei, la gestione delle informazioni che riguardano gli stessi certificatori, l’aggiornamento del sito internet specificatamente istituito, implicano ulteriori rispetto a quelli inizialmente stimati, rendendo necessaria l’istituzione di una commissione per





l'iscrizione annuale all'elenco dei certificatori, a titolo di partecipazione degli oneri di cui sopra;

- che la previsione della quota di 5,00 e di 10,00 euro per il rilascio, rispettivamente, dell'attestato di certificazione e della targa (quale contributo a parziale rimborso delle spese per la gestione dell'intero sistema) comporta disagi nella gestione delle relative entrate, rendendo opportuna la loro sostituzione con un contributo forfettario di 10,00, da esigere in caso di rilascio dell'attestato di certificazione energetica, anche qualora sia necessario rilasciare la relativa targa;

VISTO l'art. 9, primo comma bis, della l.r. 24/2006, secondo cui “agli oneri relativi alle prestazioni e ai controlli inerenti alla riduzione dei consumi energetici, da eseguire da parte degli enti competenti, partecipino i soggetti richiedenti secondo le modalità e nelle misure stabilite con deliberazione della Giunta regionale”;

RITENUTO pertanto di integrare e modificare le “Disposizioni inerenti all'efficienza energetica in edilizia” approvate con dgr n. 5018/2007, dando atto che la procedura di calcolo, contenuta nell'allegato E delle suddette disposizioni, verrà ridefinita con decreto del Dirigente competente, in quanto trattasi di prescrizioni tecniche che non attengono alle competenze della Giunta;

VISTO il documento allegato, parte integrante e sostanziale alla presente deliberazione, che sostituisce quello approvato con d.g.r. 5018/2007, con l'esclusione dell'allegato E, per i motivi di cui sopra;

A VOTI UNANIMI, palesemente espressi,

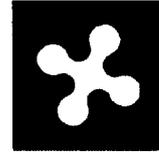
DELIBERA

1. di modificare ed integrare, per le motivazioni di cui in premessa, le “Disposizioni inerenti all'efficienza energetica in edilizia” approvate con dgr n.5018/2007;
2. di approvare, in sostituzione delle disposizioni allegate alla dgr 5018/2007, con esclusione dell'allegato E (procedura di calcolo), il documento allegato al presente provvedimento, dando atto che la procedura di calcolo verrà aggiornata con decreto del Dirigente competente;
3. di dare atto che per tutto quanto non indicato nel documento di cui al punto 2 e negli atti ad esso correlati, continuano ad applicarsi le disposizioni contenute nel d.lgs. 192/2005 e successive modifiche;
4. di disporre la presente pubblicazione sul B.U.R.L.



Il Segretario
Anna Bonomo

Allegato alla deliberazione
n. 5773 del 3.1.01.2007



Regione Lombardia

Disposizioni inerenti all'efficienza energetica in edilizia



INDICE

1. FINALITÀ
2. DEFINIZIONI
3. AMBITO DI APPLICAZIONE
4. REQUISITI DI PRESTAZIONE ENERGETICA DEGLI EDIFICI E DEGLI IMPIANTI
5. METODOLOGIA DI CALCOLO
6. CERTIFICAZIONE ENERGETICA DEGLI EDIFICI
7. ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA
8. TARGA ENERGETICA
9. PROCEDURA PER LA CERTIFICAZIONE ENERGETICA DEGLI EDIFICI PER I QUALI È RICHIESTO IL TITOLO ABILITATIVO
10. PROCEDURA PER LA CERTIFICAZIONE ENERGETICA DEGLI EDIFICI ESISTENTI
11. ACCERTAMENTI E ISPEZIONI PER LA CERTIFICAZIONE ENERGETICA DEGLI EDIFICI
12. CLASSIFICAZIONE ENERGETICA DEGLI EDIFICI
13. SOGGETTO CERTIFICATORE
14. ORGANISMO REGIONALE DI ACCREDITAMENTO
15. CATASTO REGIONALE DELLE CERTIFICAZIONI ENERGETICHE DEGLI EDIFICI

ALLEGATO A REQUISITI ENERGETICI DEGLI EDIFICI

- A.1 Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale
- A.2 Valori limite di trasmittanza termica delle strutture che delimitano l'involucro
- A.3 Rendimento medio globale stagionale dell'impianto termico
- A.4 Classificazione energetica

ALLEGATO B RELAZIONE TECNICA DI CUI ALL'ART. 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 2002/91/CE e dal Decreto legislativo del 19 agosto 2005, n. 192, così come modificato con Decreto legislativo del 29 dicembre 2006, n. 311, e in attuazione degli articoli 9 e 25 della legge regionale del 2 dicembre 2006, n. 24.

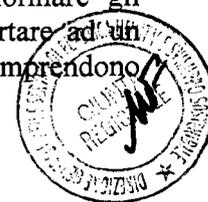
2. Definizioni

Ai fini del presente provvedimento si definisce:

- a) **accertamento**: è l'insieme delle attività di controllo pubblico volte ad accertare che il progetto delle opere e gli impianti siano conformi alle norme vigenti e che rispettino le prescrizioni e gli obblighi stabiliti;
- b) **ambienti a temperatura controllata**: sono gli ambienti serviti da un impianto termico;
- c) **attestato di certificazione energetica**: è il documento redatto nel rispetto delle norme contenute nel presente dispositivo, attestante la prestazione energetica ed eventualmente alcuni parametri energetici caratteristici del sistema edificio-impianti. Nell'attestato vengono altresì indicati la classe energetica di appartenenza dell'edificio oltre a possibili interventi migliorativi delle prestazioni energetiche del sistema edificio-impianti. Tale documento deve essere necessariamente predisposto ed asseverato da un professionista accreditato, estraneo alla proprietà, alla progettazione o alla realizzazione dell'edificio;
- d) **certificazione energetica dell'edificio**: è il complesso delle operazioni svolte dai soggetti accreditati per il rilascio dell'attestato di certificazione energetica;
- e) **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, ove siano presenti dispositivi idonei, della umidità, della portata di rinnovo e della purezza dell'aria;
- f) **contratto servizio energia**: è l'atto contrattuale che disciplina l'erogazione dei beni e servizi necessari a mantenere le condizioni di comfort negli edifici nel rispetto delle vigenti leggi in materia di uso razionale dell'energia, di sicurezza e di salvaguardia dell'ambiente, provvedendo nel contempo al miglioramento del processo di trasformazione e di utilizzo dell'energia;
- g) **edificio adibito ad uso pubblico**: è un edificio nel quale si svolge, in tutto o in parte, l'attività istituzionale di Enti pubblici;
- h) **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;
- i) **edificio**: è un sistema costituito dalle strutture edilizie esterne che delimitano uno spazio di volume definito, dalle strutture interne che ripartiscono detto volume e dall'impianto termico e dispositivi tecnologici che si trovano stabilmente al suo interno; 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 immobiliari a sé stanti;

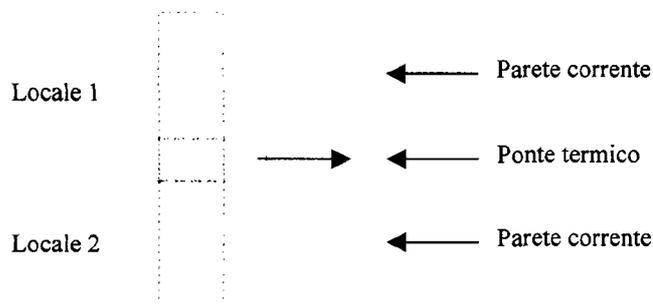


- j) **edificio di nuova costruzione:** è un edificio per il quale la richiesta di permesso di costruire o denuncia di inizio attività, comunque denominato, sia stata presentata successivamente alla data di entrata in vigore del presente dispositivo;
- k) **fabbisogno annuo di energia primaria per la climatizzazione invernale:** è la quantità di energia primaria globalmente richiesta, nel corso di un anno, per mantenere negli ambienti riscaldati la temperatura di progetto, in regime di attivazione continuo;
- l) **fonti energetiche rinnovabili:** sono quelle definite all'articolo 2, comma 1, lettera a), del Decreto legislativo del 29 dicembre 2003, n. 387;
- m) **generatore di calore:** è il complesso bruciatore-caldaia, che permette di trasferire al fluido termovettore il calore prodotto dalla combustione;
- n) **gradi giorno di una località:** è il parametro convenzionale rappresentativo delle condizioni climatiche di una località, utilizzato per stimare al meglio il fabbisogno energetico necessario per mantenere gli ambienti ad una temperatura prefissata; l'unità di misura utilizzata è il grado giorno, GG;
- o) **impianto termico:** è un impianto tecnologico destinato alla climatizzazione estiva ed invernale degli ambienti con o senza produzione di acqua calda per usi igienico-sanitari o alla sola produzione centralizzata di acqua calda per gli stessi usi, comprendente eventuali sistemi di produzione, distribuzione e utilizzazione del calore, nonché gli organi di regolazione e di controllo; sono compresi negli impianti termici gli impianti individuali di riscaldamento, 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 del focolare degli apparecchi al servizio della singola unità immobiliare è maggiore a 15 kW;
- p) **impianto termico di nuova installazione:** è un impianto termico installato in un edificio di nuova costruzione o in un edificio o porzione di edificio precedentemente sprovvisto di impianto termico;
- q) **indice di prestazione energetica EP:** esprime il consumo di energia primaria riferito ad un singolo uso energetico dell'edificio (a titolo d'esempio: alla sola climatizzazione invernale, EP_H , alla climatizzazione estiva, EP_C , alla produzione di acqua calda sanitaria, EP_W), riferito all'unità di superficie utile o di volume lordo, espresso rispettivamente in kWh/m^2 anno o kWh/m^3 anno;
- r) **interventi di manutenzione ordinaria:** sono gli interventi edilizi che riguardano le opere di riparazione, rinnovamento e sostituzione delle finiture degli edifici (a solo titolo d'esempio, si cita il rifacimento dell'intonaco) e quelli necessari ad integrare o mantenere in efficienza gli impianti tecnologici esistenti, anche con l'impiego di materiali diversi, purché i predetti materiali risultino compatibili con le norme e i regolamenti comunali vigenti;
- s) **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;
- t) **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 e impianti. 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;

- u) **involucro edilizio**: è l'insieme delle strutture edilizie esterne che delimitano un edificio;
- v) **ispezioni su edifici ed impianti**: sono gli interventi di controllo tecnico e documentale *in situ*, svolti sia dal professionista incaricato di redigere la certificazione energetica dell'edificio, sia da esperti qualificati incaricati dagli Enti predisposti al controllo, o da organismi da essi deputati, così da verificare che le opere e gli impianti siano conformi alle norme vigenti e che rispettino le prescrizioni e gli obblighi stabiliti;
- w) **manutenzione ordinaria dell'impianto termico**: nella definizione sono comprese le operazioni previste nei libretti d'uso e manutenzione degli apparecchi e componenti, che possono essere effettuate in luogo con strumenti ed attrezzature di corredo agli apparecchi e componenti stessi e che comportino l'impiego di attrezzature e di materiali di consumo d'uso corrente;
- x) **manutenzione straordinaria dell'impianto termico**: sono così definiti gli interventi atti a ricondurre il funzionamento dell'impianto a quello previsto dal progetto e/o dalla normativa vigente mediante il ricorso, in tutto o in parte, a mezzi, attrezzature, strumentazioni, riparazioni, ricambi di parti, ripristini, revisione o sostituzione di apparecchi o componenti dell'impianto termico;
- y) **massa superficiale**: è la massa per unità di superficie della parete opaca compresa la malta dei giunti; l'unità di misura utilizzata è il kg/m^2 ;
- z) **parete fittizia**: è la parete schematizzata in figura;



- aa) **pompa di calore**: è un dispositivo o un impianto che sottrae calore dall'ambiente esterno o da una sorgente di calore a bassa temperatura e lo trasferisce all'ambiente a temperatura controllata;
- bb) **ponte termico**: è la discontinuità di isolamento termico che si può verificare in corrispondenza degli innesti di elementi strutturali (solai e pareti verticali o pareti verticali tra loro);
- cc) **ponte termico corretto**: si ha quando la trasmittanza termica della parete fittizia (il tratto di parete esterna in corrispondenza del ponte termico) non supera per oltre il 15% la trasmittanza termica della parete corrente;
- dd) **potenza termica convenzionale di un generatore di calore**: è la potenza termica del focolare diminuita della potenza termica persa al camino in regime di funzionamento continuo; l'unità di misura utilizzata è il kW;



- ee) **potenza termica del focolare di un generatore di calore:** è il prodotto del potere calorifico inferiore del combustibile impiegato e della portata di combustibile bruciato; l'unità di misura utilizzata è il kW;
- ff) **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;
- gg) **prestazione energetica di un edificio:** è la quantità annua di energia effettivamente consumata o che si prevede possa essere necessaria per soddisfare i vari bisogni connessi ad un uso standard dell'edificio, compresi la climatizzazione invernale ed estiva, 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 degli altri fattori, compreso il clima degli ambienti interni, che influenzano il fabbisogno energetico;
- hh) **rendimento di combustione di un generatore di calore:** è il rapporto tra la potenza termica convenzionale e la potenza termica del focolare;
- ii) **rendimento globale medio stagionale dell'impianto termico:** è il rapporto tra il fabbisogno di energia termica utile per la climatizzazione invernale e l'energia primaria delle fonti energetiche, ivi compresa l'energia elettrica dei dispositivi ausiliari, calcolato con riferimento al periodo annuale di esercizio di cui all'art. 9 del Decreto del Presidente della Repubblica 26 agosto 1993, n. 412. Ai fini della conversione dell'energia elettrica in energia primaria si considera l'equivalenza: $9 \text{ MJ} = 1 \text{ kWh}_e$;
- jj) **rendimento di produzione medio stagionale:** è il rapporto tra l'energia termica utile generata ed immessa nella rete di distribuzione e l'energia primaria delle fonti energetiche, compresa l'energia elettrica, calcolato con riferimento al periodo annuale di esercizio di cui all'art. 9 del Decreto del Presidente della Repubblica 26 agosto 1993, n. 412. Ai fini della conversione dell'energia elettrica in energia primaria si considera l'equivalenza: $9 \text{ MJ} = 1 \text{ kWh}_e$;
- kk) **rendimento termico utile di un generatore di calore:** è il rapporto tra la potenza termica utile e la potenza termica del focolare;
- ll) **ristrutturazione di un impianto termico:** è un insieme di opere che comportano la modifica sostanziale sia dei sistemi di produzione che di 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;
- mm) **schermature solari esterne:** sono sistemi che, applicati all'esterno di una superficie vetrata trasparente, permettono una modulazione variabile e controllata dei parametri energetici e ottico-luminosi in risposta alle sollecitazioni solari;
- nn) **soggetto certificatore:** è il soggetto accreditato al rilascio dell'attestato di certificazione energetica;
- oo) **sostituzione di un generatore di calore:** consiste nella rimozione di un vecchio generatore e l'installazione di un generatore nuovo, di potenza termica non superiore del 10% alla potenza del generatore sostituito, destinato ad erogare energia termica alle medesime utenze;
- pp) **superficie utile:** è la superficie netta calpestabile di un edificio;



- qq) **targa energetica**: è il documento, rilasciato dal Comune di competenza, in cui viene riportato il valore del fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale dell'edificio, nonché la sua classificazione in riferimento alle classi di consumo;
- rr) **trasmissione termica**: è il flusso di calore che passa attraverso una parete per singolo m² di superficie della parete e per grado K di differenza tra la temperatura interna ad un locale e la temperatura esterna o del locale contiguo;
- ss) **valori nominali delle potenze e dei rendimenti**: sono i valori di potenza massima e di rendimento 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 Decreto del Presidente della Repubblica 26 agosto 1993, n. 412, ai fini del contenimento dei consumi energetici e della riduzione delle emissioni inquinanti, nel caso di:

- a) progettazione e realizzazione di edifici di nuova costruzione e degli impianti in essi installati;
- b) opere di ristrutturazione degli edifici e degli impianti esistenti, ampliamenti volumetrici e installazione di nuovi impianti in edifici esistenti;
- c) certificazione energetica degli edifici, secondo quanto previsto al successivo punto 6.

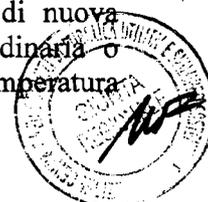
3.2 Sono escluse dall'applicazione del presente provvedimento le seguenti categorie di edifici e di impianti:

- a) gli immobili ricadenti nell'ambito della disciplina della parte seconda e dell'articolo 136, comma 1, lettere b) e c) del Decreto legislativo 22 gennaio 2004, n. 42, recante il codice dei beni culturali e del paesaggio nei casi in cui il rispetto delle prescrizioni implicherebbe una alterazione inaccettabile del loro carattere o aspetto, con particolare riferimento ai caratteri storici o artistici;
- b) i fabbricati industriali, artigianali e agricoli non residenziali quando gli ambienti sono mantenuti a temperatura controllata per esigenze del processo produttivo o utilizzando reflui energetici del processo produttivo non altrimenti utilizzabili;
- c) i fabbricati isolati con una superficie utile totale inferiore a 50 m²;
- d) 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. *Requisiti di prestazione energetica degli edifici e degli impianti*

Le seguenti disposizioni hanno validità a partire dal 1° gennaio 2008, salvo ove diversamente specificato.

4.1 Per gli edifici di cui, a decorrere dal 1° gennaio 2008, verrà presentata la denuncia di inizio attività o la domanda finalizzata ad ottenere il permesso di costruire per interventi di nuova costruzione, interventi di demolizione e ricostruzione in manutenzione straordinaria o ristrutturazione e di ampliamenti volumetrici, sempre che il volume a temperatura



controllata della nuova porzione dell'edificio risulti superiore al 20% di quello esistente, si procede, in sede progettuale:

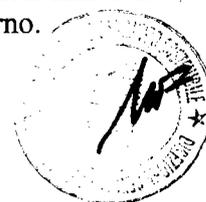
- a) alla determinazione dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale, EP_H , ed alla verifica che lo stesso risulti inferiore ai valori limite che sono riportati nella Tabelle A.1 – A.2 di cui all'Allegato A, a seconda della destinazione d'uso dell'edificio, in funzione della zona climatica in cui esso è situato e del suo rapporto di forma;
 - b) al calcolo del rendimento globale medio stagionale dell'impianto termico e alla verifica che lo stesso risulti superiore al valore limite calcolato secondo quanto previsto al punto A.3 di cui all'Allegato A.
- 4.2 Nei casi di interventi di ristrutturazione edilizia che coinvolgono più del 25% della superficie disperdente dell'edificio a cui l'impianto è asservito, si procede, in sede progettuale, alla verifica che la trasmittanza termica non superi i valori fissati nella Tabella A.3 di cui all'Allegato A, in funzione della fascia climatica di riferimento.

Il valore della trasmittanza (U) delle strutture edilizie di separazione tra edifici o unità immobiliari confinanti, 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 $0,8 \text{ W/m}^2\text{K}$ nel caso di pareti divisorie verticali e orizzontali. Il medesimo limite deve essere rispettato per tutte le strutture opache, verticali, orizzontali e inclinate, che delimitano verso l'ambiente esterno gli ambienti non dotati di impianto di riscaldamento. Per tutte le chiusure trasparenti comprensive di infissi che delimitano verso l'ambiente esterno gli ambienti non dotati di impianto di riscaldamento, il valore limite della trasmittanza termica (U) deve essere inferiore a $2,8 \text{ W/m}^2\text{K}$.

Per le strutture opache verticali, orizzontali o inclinate, a ponte termico corretto, delimitanti il volume a temperatura controllata verso l'esterno, ovvero verso ambienti a temperatura non controllata, il valore della trasmittanza termica (U) deve essere inferiore a quello riportato nella Tabella A.3 di cui all'Allegato A. Qualora il ponte termico della strutture opache non risultasse corretto o nel caso in cui la progettazione dell'involucro edilizio non preveda la correzione dei ponti termici, i valori limite della trasmittanza termica riportati nella Tabella A.3 di cui all'Allegato A devono essere rispettati dalla trasmittanza termica media (parete corrente più ponte termico). Nel caso di pareti opache esterne in cui fossero previste aree limitate oggetto di riduzione di spessore (sottofinestre e altri componenti), devono essere rispettati i limiti riportati nella Tabella A.3 di cui all'Allegato A, con riferimento alla superficie totale di calcolo.

Nel caso di strutture orizzontali sul suolo, i valori di trasmittanza termica, da confrontare con i valori riportati nella Tabella A.3 di cui all'Allegato A, sono calcolati con riferimento al sistema struttura-terreno.

- 4.3 Nei casi di cui al precedente punto 4.2, le verifiche previste possono essere omesse qualora si proceda alla verifica che il valore di fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale dell'edificio, EP_H , sia inferiore ai valori limite che sono riportati nelle Tabelle A.1 – A.2 di cui all'Allegato A.
- 4.4 Nei casi di interventi di ristrutturazione edilizia, manutenzione straordinaria dell'involucro e ampliamenti volumetrici, fatta eccezione per quanto già previsto, occorre verificare, limitatamente alle strutture edilizie oggetto di intervento, il rispetto di quanto indicato al precedente punto 4.2, considerando un margine di tolleranza pari al 30% dei valori limite di trasmittanza termica delle strutture opache che delimitano l'edificio verso l'esterno.



- 4.5 Nel caso di nuova installazione e ristrutturazione di impianti termici o sostituzione di generatori di calore, si procede al calcolo del rendimento globale medio stagionale dell'impianto termico e alla verifica che lo stesso risulti superiore al valore limite riportato al punto A.3 di cui all'Allegato A. Nel caso di installazioni di potenze nominali del focolare maggiori o uguali a 100 kW, è fatto obbligo di allegare alla relazione tecnica di cui all'Allegato B sia l'attestato di certificazione energetica di cui all'Allegato C sia una diagnosi energetica dell'edificio e dell'impianto, nella quale si individuano gli interventi utili alla riduzione della spesa energetica, i relativi tempi di ritorno degli investimenti e i possibili miglioramenti di classe energetica dell'edificio.

In caso di installazione di impianti termici individuali, anche a seguito di decisione condominiale di dismissione dell'impianto termico centralizzato o di decisione autonoma dei singoli, l'obbligo di allegare l'attestato di certificazione energetica di cui all'Allegato C e la diagnosi energetica alla relazione tecnica di cui all'Allegato B, come sopra specificato, si applica 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, se superiore.

- 4.6 Nel caso della semplice sostituzione di generatori di calore, si intendono rispettate tutte le disposizioni vigenti in tema di uso razionale dell'energia, incluse quelle di cui al precedente punto 4.5, 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 o a gas abbiano un rendimento utile, in condizioni nominali, riferito all'energia primaria, maggiore o uguale al valore limite calcolato secondo la formula:

$$\eta_{tu} = (90 + 3 \cdot \log P_n) \%$$

dove $\log P_n$ è il logaritmo in base 10 della potenza utile nominale del generatore, espressa in kW; la verifica per le pompe di calore elettriche è fatta utilizzando $0,41 \frac{Wh_{en. elettrica}}{Wh_{en. primaria}}$ come fattore di conversione tra energia elettrica e energia primaria, mentre per le pompe di calore a gas il fattore di conversione è da considerarsi pari ad 1;

- 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:

- i) per gli impianti con potenza nominale maggiore o uguale a 100 kW:

- almeno una centralina di termoregolazione programmabile per ogni generatore di calore pilotata da sonde di rilevamento della temperatura esterna;
- 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.

ii) Per gli impianti con potenza nominale minore di 100 kW:

- un cronotermostato 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;
 - 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.
- d) nel caso di installazioni di generatori con potenza nominale del focolare maggiore 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 nominale del focolare 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 della legge 5 marzo 1990, n. 46 e s.m.i. 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).

4.7 Qualora, nella sostituzione del generatore di calore, per garantire la sicurezza, non fosse possibile rispettare le condizioni del precedente punto 4.6, lettera a), in particolare nel caso in cui il sistema fumario per l'evacuazione dei prodotti della combustione è al servizio di più utenze ed è 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 Decreto del Presidente della Repubblica 21 dicembre 1999, n. 551, la semplificazione di cui al precedente punto 4.5 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:

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

dove $\log P_n$ è il logaritmo in base 10 della potenza utile nominale del generatore o dei generatori di calore al servizio del singolo impianto termico, espressa in kW. Per valori di P_n maggiori di 400 kW, si applica il limite massimo corrispondente a 400 kW;

- b) alla redazione di una dettagliata relazione che attesti i motivi della deroga dalle disposizioni del precedente punto 4.6, da allegare alla relazione tecnica di cui all'Allegato B o alla dichiarazione di conformità, ai sensi della legge 5 marzo 1990, n. 46 e s.m.i, correlata all'intervento, nel caso di impianti con potenza nominale del focolare inferiore ai 35 kW.



- 4.8 Ad eccezione degli edifici appartenenti alla categoria E.8, si procede alla verifica dell'assenza di condensazioni superficiali e che le condensazioni interstiziali delle pareti opache siano limitate alla quantità rievaporabile, conformemente alla normativa tecnica vigente. 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.
- 4.9 Ad eccezione degli edifici appartenenti alle categorie E.6 ed E.8, il progettista, nel caso di edifici di nuova costruzione, demolizione e ricostruzione in manutenzione straordinaria o in ristrutturazione, ristrutturazione degli elementi edilizi costituenti l'involucro e nel caso di ampliamenti volumetrici, sempre che il volume a temperatura controllata della nuova porzione dell'edificio risulti superiore al 20% di quello esistente:
- valuta e documenta l'efficacia dei sistemi schermanti delle superfici vetrate, esterni o interni, tali da ridurre l'apporto di calore per irraggiamento solare;
 - verifica, in tutte le zone climatiche ad esclusione della Zona F, per le località ove il valore medio mensile dell'irradiazione sul piano orizzontale nel mese di massima insolazione estiva, $I_{m,s}$, sia maggiore a 290 W/m^2 , che il valore della massa superficiale M_s delle pareti opache verticali, orizzontali e inclinate sia superiore a 230 kg/m^2 . Gli effetti positivi che si ottengono rispettando i valori di massa superficiale delle pareti opache previsti possono essere raggiunti, in alternativa, con l'utilizzo di tecniche e materiali, anche innovativi, che permettano di contenere le oscillazioni della temperatura degli ambienti in funzione dell'andamento dell'irraggiamento solare. In tal caso, deve essere prodotta una adeguata documentazione e certificazione delle tecnologie e dei materiali che ne attestino l'efficacia rispetto alle predette disposizioni;
 - utilizza al meglio le condizioni ambientali esterne e le caratteristiche distributive degli spazi per favorire la ventilazione naturale dell'edificio; nel caso che il ricorso a tale ventilazione non sia efficace, può prevedere l'impiego di sistemi di ventilazione meccanica nel rispetto del comma 13, articolo 5, decreto del Presidente della Repubblica 26 agosto 1993, n. 412;

Documentazioni e valutazioni dovranno comunque essere integrate nella relazione tecnica di cui all'Allegato B.

- 4.10 Per immobili di superficie utile superiore a 1000 m^2 , ad eccezione delle categorie E.6 ed E.8, e per la categoria E.1, limitatamente a collegi, conventi, case di pena e caserme, nel caso di edifici di nuova costruzione, demolizione e ricostruzione in manutenzione straordinaria, interventi di ristrutturazione edilizia e nel caso di ampliamenti volumetrici, sempre che il volume a temperatura controllata della nuova porzione dell'edificio risulti superiore al 20 % di quello esistente, è obbligatoria la presenza di sistemi schermanti esterni.
- 4.11 Per tutti gli edifici e 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 sovrariscaldamento 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'art. 7, commi 2, 4, 5 e 6 del Decreto Presidente della Repubblica 26 agosto 1993, n. 412 e s.m.i., e deve comunque essere tecnicamente compatibile con l'eventuale sistema di contabilizzazione.
- 4.12 A partire dalla data di pubblicazione del presente provvedimento, nel caso di edifici pubblici e privati di nuova costruzione, in occasione di nuova installazione o di ristrutturazione di impianti termici, destinati anche alla produzione di acqua calda sanitaria, 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 collettori solari termici o da risorse geotermiche o da pompe di calore a bassa entalpia in coerenza con l'Art. 10 della L.R. 24/06 o dalle biomasse. A tal fine le biomasse devono essere utilizzate nel rispetto delle disposizioni che Regione Lombardia emana ai sensi dell'Art. 11 della L.R. 24/06 e dei Piani d'Azione per il contenimento e la prevenzione degli episodi acuti di inquinamento atmosferico adottati ai sensi del D.Lgs. 351/1999. Il limite è ridotto al 20% per gli edifici situati nei centri storici. La copertura del 50% del fabbisogno annuo di energia primaria richiesta per la produzione di acqua calda sanitaria attraverso il contributo di impianti alimentati da fonti energetiche rinnovabili, si intende rispettata, qualora l'acqua calda sanitaria derivi da una rete di teleriscaldamento o da i reflui energetici di un processo produttivo non altrimenti utilizzabili.

- 4.13 Se l'ubicazione dell'edificio rende impossibile l'installazione di impianti alimentati dalle fonti individuate al punto 4.12, oppure esistano condizioni tali da impedire il loro sfruttamento ottimale, le prescrizioni di cui al precedente punto 4.12 possono essere omesse. L'eventuale omissione dovrà essere dettagliatamente documentata nella relazione tecnica di cui all'Allegato B.
- 4.14 A partire dalla data di pubblicazione del presente provvedimento, nel caso di nuova costruzione di edifici pubblici o privati e 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 1000 ovvero in presenza di progetti approvati nell'ambito di opportuni strumenti pianificatori.

5. Metodologia di calcolo

- 5.1 Le verifiche di cui al precedente punto 4 devono essere eseguite utilizzando la metodologia di calcolo definita all'Allegato E della Deliberazione della Giunta regionale del 26 giugno 2007, n. VIII/5018 e successive modifiche ed integrazioni. Si procede analogamente per il calcolo degli indicatori di prestazione energetica riportati nell'attestato di certificazione energetica di cui all'Allegato C.
- 5.2 In ragione dell'evoluzione del quadro normativo nazionale e comunitario, in funzione delle definizioni di nuove procedure aggiuntive per il calcolo delle prestazioni energetiche degli edifici, Regione Lombardia, con Decreto Dirigenziale, si riserva la possibilità di modificare e integrare la procedura di calcolo di cui alla Deliberazione della Giunta regionale, del 26 giugno 2007, n. VIII/5018.

6. Certificazione energetica degli edifici

- 6.1 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 manutenzione straordinaria o in ristrutturazione, ristrutturazione edilizia che coinvolgono più del 25% della superficie disperdente dell'edificio cui l'impianto di riscaldamento è asservito, dovranno essere dotati, al termine dei lavori, dell'attestato di certificazione energetica, redatto secondo lo schema definito dall'Allegato C. Con la stessa decorrenza, con onere a carico del proprietario o chi



ne ha titolo, gli edifici sottoposti ad ampliamenti volumetrici, sempre che il volume a temperatura controllata della nuova porzione dell'edificio risulti superiore al 20% di quello esistente, devono essere dotati di attestato di certificazione energetica:

- a) limitatamente alla nuova porzione di edificio, se questa è servita da uno o più impianti termici ad essa dedicati;
- b) all'edificio (esistente più ampliamento), se la nuova porzione è allacciata all'impianto termico dell'edificio esistente.

6.2 Gli edifici esistenti che non rientrano nel campo di applicazione richiamato al precedente punto 6.1, sono soggetti all'obbligo della certificazione energetica, secondo la seguente gradualità temporale:

- a) a decorrere dal 1° settembre 2007, per tutti gli edifici, nel caso di trasferimento a titolo oneroso dell'intero che avvenga mediante la vendita di tutte le unità immobiliari che lo compongono, effettuata con un unico contratto. Qualora l'edificio oggetto di vendita sia costituito da più unità immobiliari, servite da impianti termici autonomi, è previsto l'obbligo della certificazione energetica di ciascuna unità;
- b) a decorrere dal 1° settembre 2007 ed entro il 1° luglio 2009, nel caso di edifici di proprietà pubblica o adibiti ad uso pubblico, la cui superficie utile superi i 1000 m²;
- c) 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'unità immobiliare, 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 medesima;
- d) a decorrere dal 1° gennaio 2008, nel caso di contratti "servizio energia", nuovi o rinnovati, relativi ad edifici pubblici o privati;
- e) a decorrere dal 1° luglio 2009, nel caso di trasferimento a titolo oneroso delle singole unità immobiliari;
- f) a decorrere dal 1° luglio 2010, nel caso di locazione dell'edificio o della singola unità immobiliare.

6.3 Nel caso di trasferimento a titolo oneroso di interi immobili o singole unità immobiliari, l'attestato di certificazione energetica deve essere allegato, in originale o in copia autenticata, all'atto di trasferimento a titolo oneroso nei casi per i quali è posto l'obbligo di dotazione a partire dalle date di cui ai precedenti commi. L'obbligo di cui al presente comma si applica anche nel caso di vendite giudiziali conseguenti a 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.

6.4 Nel caso di locazione di edifici o singole unità immobiliari già dotati di attestato di certificazione energetica, l'attestato stesso deve essere consegnato dal proprietario al conduttore, in copia dichiarata conforme all'originale in suo possesso. A partire dal 1° luglio 2010, nel caso di locazione di interi immobili o singole unità immobiliari, l'attestato di certificazione energetica deve essere obbligatoriamente consegnato dal proprietario al conduttore, in copia dichiarata conforme all'originale in suo possesso.

6.5 Ai fini dell'applicazione del presente punto 6, anche in deroga alla definizione di cui al precedente articolo 2, lettera i), 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 riguardino esclusivamente.

- 6.6 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 6, 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 degli ambienti interni dell'edificio.
- 6.7 Nel caso in cui alcuni o tutti i dati, riferiti ai diversi sottosistemi dell'impianto termico non fossero più disponibili, l'attestato di certificazione dell'edificio è comunque richiesto. In tal caso il Soggetto certificatore nell'attestazione della prestazione energetica dell'edificio dovrà attenersi a quanto indicato all'Allegato E della Deliberazione della Giunta regionale, del 26 giugno 2007, n. VIII/5018 e successive modifiche ed integrazioni.
- 6.8 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 6, è altresì 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.
- 6.9 L'attestato di certificazione energetica della singola unità immobiliare dotata di impianto termico autonomo, deve fondarsi sulla valutazione delle prestazioni energetiche dell'unità interessata.
- 6.10 L'attestato di certificazione energetica per le singole unità immobiliari facenti parte di un edificio dotato di impianto termico centralizzato, può fondarsi o sulla valutazione delle prestazioni energetiche dell'unità interessata oppure su una certificazione comune dell'edificio comprensivo di tutte le unità immobiliari che lo compongono. Quest'ultima possibilità è consentita solo nel momento in cui tutte le unità immobiliari che costituiscono l'edificio abbiano la medesima destinazione d'uso.
- 6.11 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 Decreto legislativo del 19 agosto 2005, n. 192, così come modificato con Decreto legislativo 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.
- 6.12 L'attestato di certificazione energetica può essere richiesto per qualsiasi tipologia di edificio anche nei casi non previsti dal presente provvedimento.

7. *Attestato di certificazione energetica*

- 7.1 L'attestato di certificazione energetica è compilato e asseverato dal Soggetto certificatore di cui al successivo punto 13, secondo le modalità definite nell'Allegato C.
- 7.2 Gli usi di energia riportati sull'attestato di certificazione energetica riguardano il riscaldamento, la produzione di acqua calda ad usi igienico-sanitari, la climatizzazione estiva e l'utilizzo di fonti energetiche rinnovabili. Inoltre, al fine 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.

- 7.3 L'attestato di certificazione energetica ha una validità massima di 10 anni a partire dal suo rilascio ed è aggiornato ad ogni intervento che modifica la prestazione energetica dell'edificio o dell'impianto.
- 7.4 Negli edifici di proprietà pubblica o adibiti ad uso pubblico e per quelli che sono oggetto di 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.
- 7.5 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'art. 11 del Decreto Legislativo 19 agosto 2005 n. 192 così come modificato e integrato dal Decreto Legislativo 29 dicembre 2006, n.311.
- 7.6 L'attestato di certificazione energetica ha validità se compilato e asseverato da un Soggetto certificatore iscritto nell'apposito elenco regionale e timbrato per accettazione dal Comune.

8. *Targa energetica*

- 8.1 La targa energetica, rilasciata dal Comune di competenza, deve essere riprodotta in conformità al modello riportato nell'allegato D e alle indicazioni fornite dall'Organismo regionale di accreditamento.
- 8.2 Il Comune di competenza rilascia la targa energetica solamente nei casi in cui l'attestato di certificazione energetica sia riferito all'edificio, comprensivo di tutte le unità immobiliari che lo compongono, purché dotato di impianto per la climatizzazione invernale centralizzato. La targa energetica dell'edificio è resa obbligatoria solo nel momento in cui tutte le unità immobiliari che lo costituiscono abbiano la medesima destinazione d'uso.
- 8.3 La targa deve obbligatoriamente essere esposta in un luogo che garantisca la sua massima visibilità e riconoscibilità.
- 8.4 Qualora venga aggiornato l'attestato di certificazione energetica, è fatto obbligo di provvedere all'aggiornamento della targa energetica dell'edificio.

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

- 9.1 Ai fini della compilazione della relazione tecnica di cui alla legge 9 gennaio 1991, n. 10, articolo 28, attestante la rispondenza 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, per mezzo della procedura di calcolo definita all'Allegato E. della d.g.r. 5018 del 26.6.2007 e successive modifiche ed integrazioni Lo schema e la modalità di riferimento per la compilazione della relazione tecnica di cui sopra sono riportati nell'Allegato B.
- 9.2 Il proprietario dell'edificio o chi ne ha titolo deposita presso il Comune, unitamente alla richiesta di permesso di costruire o alla denuncia di inizio attività, la relazione di cui al precedente punto 9.1, in forma cartacea e in forma digitale.

- 9.3 Il proprietario dell'edificio o chi ne ha titolo, prima dell'inizio dei lavori e comunque non oltre 30 giorni dalla data di rilascio del titolo abilitativo, attribuisce ad un Soggetto certificatore l'incarico di compilare l'attestato di certificazione energetica. L'obbligo è previsto anche nel caso in cui il proprietario sia un Ente pubblico.
- 9.4 Il proprietario dell'edificio o chi ne ha titolo, nel caso di varianti al titolo abilitativo che alterino le prestazioni energetiche dell'edificio, deposita presso il Comune, in forma cartacea e in forma digitale, unitamente alla denuncia di inizio attività, la relazione di cui al precedente punto 9.1, aggiornata secondo le varianti introdotte.
- 9.5 Il proprietario dell'edificio o chi ne ha titolo 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, l'attestato di certificazione energetica redatto e asseverato dal Soggetto certificatore e la ricevuta generata dal catasto energetico. In assenza della predetta documentazione, la dichiarazione di ultimazione lavori è inefficace.
- 9.6 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'art. 5 della l.r. 1/2007, provvede a consegnare al proprietario dell'edificio o a chi ne ha titolo una copia dell'attestato di certificazione energetica dell'edificio appositamente timbrato per accettazione dal Comune e, qualora sia prevista, secondo quanto disposto al punto 8, la targa energetica.
- 9.7 Il rilascio da parte del Comune dell'attestato di certificazione energetica dell'edificio è subordinato alla verifica dell'avvenuto pagamento, da parte del proprietario dell'edificio, del contributo di € 10 dovuto all'Organismo di accreditamento per la gestione delle attività connesse al sistema di certificazione energetica degli edifici. Tale contributo deve essere pagato all'Organismo di accreditamento, secondo le indicazioni emanate dallo stesso. Il Comune può chiedere un contributo anche per la partecipazione ai costi relativi agli adempimenti di propria competenza.

10. Procedura per la certificazione energetica degli edifici esistenti

- 10.1 Il proprietario dell'edificio o chi ne ha titolo deposita, presso il Comune, l'attestato di certificazione energetica redatto e asseverato dal Soggetto certificatore e la ricevuta generata dal catasto energetico. Il Comune rilascia al proprietario dell'edificio o a chi ne ha titolo una copia dell'attestato di certificazione energetica opportunamente timbrato per accettazione, provvedendo, qualora sia prevista, a consegnare la corrispondente targa energetica, secondo le disposizioni di cui al punto 8.
- 10.3 Il rilascio, da parte del Comune, dell'attestato di certificazione energetica e della eventuale rispettiva targa energetica, secondo le disposizioni di cui al punto 8, è subordinato a quanto previsto al precedente punto 9.7.

11. Accertamenti e ispezioni per la certificazione energetica degli edifici

- 11.1 L'Organismo regionale di accreditamento provvede a verificare, a campione, la conformità dei lavori rispetto a quanto dichiarato nella relazione di cui punto 9.1, anche mediante ispezioni in corso d'opera. A tale scopo, l'Organismo regionale di accreditamento, potrà chiedere al Comune la relazione citata, nonché i documenti progettuali ritenuti necessari. L'Organismo regionale di accreditamento, provvede altresì a verificare la correttezza di



quanto riportato nell'attestato di certificazione energetica redatto e asseverato dal Soggetto certificatore entro 5 anni dal deposito della dichiarazione di ultimazione lavori di cui al precedente punto 9.5.

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

12 Classificazione energetica degli edifici

12.1 La prestazione energetica del sistema edificio-impianto è definita dal valore del fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale, EP_H , espresso:

- a) in chilowattora per metro quadrato di superficie utile dell'edificio per anno [kWh/m^2 anno], per gli edifici appartenenti alla classe E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme;
- b) in chilowattora per metro cubo di volume lordo, delle parti di edificio riscaldate, per anno [kWh/m^3 anno], per tutti gli altri edifici.

12.2 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.

12.3 In funzione della zona climatica di appartenenza della località in cui ha sede l'edificio, di cui al punto 12.1 e in relazione alla sua destinazione d'uso, vengono definiti i parametri numerici associati a ciascuna delle otto classi di consumo, dalla A+ alla G, secondo quanto indicato alle Tabelle A.4 e A.5 di cui all'Allegato A.

12.4 La classe energetica a cui l'edificio appartiene è determinata confrontando il valore del fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale dell'edificio, EP_H , calcolato secondo la procedura di calcolo di cui all'Allegato E, con i parametri numerici associati a ogni classe, definiti secondo quanto previsto al punto 12.3.

13 Soggetto certificatore

13.1 Presso l'Organismo regionale di accreditamento è istituito l'elenco dei Soggetti certificatori abilitati alla certificazione energetica degli edifici.

13.2 Possono essere accreditati come Soggetti certificatori esclusivamente le persone fisiche che risultano in possesso di:

- a) 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 o perito industriale, 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;

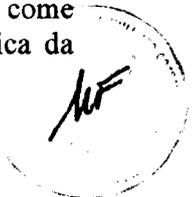
b) un'adeguata competenza comprovata da:

- esperienza almeno triennale, acquisita prima della data di pubblicazione sul B.u.r.l. della Deliberazione della Giunta regionale, del 26 giugno 2007, n. VIII/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;

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 dello 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 deliberazione della Giunta regionale del 16 dicembre 2004, n. 19867 e s.m.i., 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 Deliberazione della Giunta regionale del 16 dicembre 2004, n. 19867 e s.m.i.. La Commissione giudicatrice, istituita per tale esame, dovrà essere composta anche da un docente universitario esperto in materia, che non abbia partecipato all'attività di docenza o di organizzazione del corso medesimo.

- 13.3 I requisiti di cui al precedente punto 13.2, lettera b) non sono necessari nel caso in cui il Soggetto richiedente abbia frequentato con profitto, in data antecedente alla pubblicazione sul B.u.r.l. della Deliberazione della Giunta regionale, del 26 giugno 2007, n. VIII/5018, un corso di formazione la cui validità dovrà essere riconosciuta con provvedimento regionale.
- 13.4 Sono altresì accreditati come Soggetti certificatori coloro che, in possesso dei requisiti di cui al punto 13.2, lettera a), sono riconosciuti come certificatori energetici da altre Regioni o Province Autonome, previa verifica da parte dell'Organismo regionale di accreditamento.
- 13.5 Sono altresì accreditati come Soggetti certificatori coloro che sono riconosciuti come certificatori energetici da altri Paesi appartenenti alla Unione europea, previa verifica da parte dell'Organismo regionale di accreditamento.



- 13.6 L'Organismo regionale di accreditamento verifica il soddisfacimento dei requisiti di cui ai punti precedenti, provvede ad accreditare il Soggetto certificatore e ad iscriverlo nell'apposito elenco regionale.
- 13.7 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:
- a) progettazione dell'edificio o di qualsiasi impianto tecnico in esso presente;
 - b) costruzione dell'edificio o di qualsiasi impianto tecnico in esso presente;
 - c) amministrazione dell'edificio;
 - d) fornitura di energia per l'edificio;
 - e) gestione e/o manutenzione di qualsiasi impianto presente nell'edificio
 - f) connesse alla funzione di responsabile della sicurezza.

Attraverso l'asseverazione dell'attestato di certificazione energetica il Soggetto certificatore contestualmente dichiara, ai sensi dell'art. 47 D.P.R. 445/2000, di non trovarsi in nessuna delle condizioni di incompatibilità di cui al presente punto 13.7.

- 13.8 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 13.2 lettera a) e che abbiano frequentato con profitto uno dei corsi di formazione per certificatori energetici di cui al punto 13.2 lettera b). 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 Certificatore dipendente da un altro ente o società pubblica.
- 13.9 A decorrere dal 1° gennaio 2008, i Soggetti certificatori che chiedono di essere iscritti o di rinnovare la loro iscrizione all'elenco regionale dei Soggetti certificatori sono tenuti a versare un contributo annuo all'Organismo di accreditamento pari a € 120, 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 di accreditamento secondo le disposizioni emanate dallo stesso.

14 Organismo regionale di accreditamento

- 14.1 Le funzioni di Organismo regionale di accreditamento sono svolte da Punti Energia scarl e includono le seguenti attività:
- a) accreditamento dei Soggetti certificatori;
 - b) creazione e gestione del catasto energetico degli edifici;
 - c) controllo sui certificati energetici, sulla conformità dei contributi versati all'Organismo regionale di accreditamento e sull'operato dei Soggetti certificatori, da eseguire a campione o su segnalazione dei comuni o su richiesta dei privati;
 - d) elaborazione di linee guida per l'organizzazione dei corsi di formazione e del relativo esame, di cui al punto 13.2, lettera b) e relativi controlli;
 - e) verifica dei corsi sostenuti e accreditamento dei Soggetti che hanno superato con profitto i corsi di cui al punto 10.2, lettera a), punto iv);



- 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 dell'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.
- 14.2 In relazione alle funzioni di cui al precedente punto 14.1, 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, sentito l'Organismo di accreditamento. Ogni variazione dovrà essere comunicata a tutti i Soggetti certificatori da parte dello stesso Organismo di accreditamento.
- 14.3 È istituito un Tavolo tecnico composto da rappresentanti degli Ordini, dei Collegi e delle Associazioni professionali di cui al punto 13.2 lettera a), dal Comitato Regionale Notarile Lombardo, nonché da rappresentanti della Regione Lombardia e della società Punti Energia. Il Tavolo tecnico ha un ruolo consultivo e propositivo in merito al sistema della certificazione e dell'efficienza energetica degli edifici e può essere integrato da esperti per l'approfondimento di particolari tematiche. Il suo coordinamento spetta a Regione Lombardia, la segreteria alla società Punti Energia. Non è riconosciuto alcun gettone di presenza ai partecipanti.

15 *Catasto regionale delle certificazioni energetiche degli edifici*

- 15.1 L'Organismo regionale di accreditamento, sulla base dei dati acquisiti mediante la certificazione energetica, provvede alla realizzazione e alla gestione di un programma informatico per la costituzione di un catasto delle certificazioni energetiche degli edifici.
- 15.2 Le informazioni contenute nel catasto saranno rese disponibili a tutti gli Enti pubblici che ne faranno richiesta alla struttura regionale competente.

16 *Integrazione con d.lgs. 192/2005, come modificato con d.lgs. 311/2006*

- 16.1 Per tutto quanto non indicato nelle presenti disposizioni e negli atti ad esso correlati continuano ad applicarsi le disposizioni contenute nel d.lgs. 192/2005 e successive modifiche.



ALLEGATO A - REQUISITI ENERGETICI DEGLI EDIFICI

A.1 Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale

A.1.1 Per gli edifici residenziali della classe E.1, esclusi collegi, conventi, case di pena e caserme, i valori limite di fabbisogno annuo di energia primaria, relativamente alla climatizzazione invernale, espresso in kWh per metro quadrato di superficie utile riscaldata, vigenti sul territorio regionale sono indicati nella Tabella A.1.

Rapporto di forma dell'edificio	Zona climatica				
	D		E		F
S/V	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 – Valori limite dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale, espresso in kWh/m² anno, 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 di fabbisogno annuo di energia primaria, relativamente alla climatizzazione invernale, espresso in kWh per m³ di volume lordo riscaldato, vigenti sul territorio regionale sono indicati nella Tabella A.2.

Rapporto di forma dell'edificio	Zona climatica				
	D		E		F
S/V	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.2 – Valori limite dell'indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale, espresso in kWh/m³ anno, 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 Decreto del Presidente della Repubblica 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 riscaldato V;
- V è il volume lordo, espresso in m³, delle parti di edificio riscaldate, definito dalle superfici che lo delimitano.

Per valori di S/V compresi nell'intervallo 0,2 - 0,9 e analogamente per gradi giorno (GG) intermedi ai limiti delle zone climatiche riportati nelle Tabelle precedenti, il valore limite del fabbisogno annuo di energia primaria 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 GG 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 vetrati che delimitano l'involucro dell'edificio, vigenti sul territorio regionale, sono riportati nella Tabella A.3.

Zona climatica	Strutture			
	Opache verticali	Opache orizzontali o inclinate		Chiusure trasparenti comprensive di infissi
		Coperture	Pavimenti verso locali a temperatura non controllata o verso l'esterno	
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.3 - Valori limite della trasmittanza termica espressa in W/m^2K .

A.3 Rendimento medio globale stagionale dell'impianto termico

$$\eta_{gH,yr} = (75 + 3 \cdot \log P_n)\%$$

dove:

$\log P_n$ è il logaritmo in base 10 della potenza utile nominale del generatore di calore o dei generatori di calore al servizio del singolo impianto termico, espressa in kW.

Per P_n superiori a 1000 kW la formula precedente non si applica e la soglia minima di rendimento globale medio stagionale è pari a 84%.

A.4 Classificazione energetica

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 - Valori limite della classi energetiche, espressi in chilowattora per metro quadrato di superficie utile dell'edificio per anno [kWh/m^2 anno], 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.5 - Valori limite della classi energetiche, espressi in chilowattora per metro cubo di volume lordo, delle parti di edificio riscaldate, per anno [kWh/m³ anno], per tutti gli edifici, esclusi quelli di cui alla tabella A.4.



**ALLEGATO B - RELAZIONE TECNICA DI CUI ALL'ART. 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.

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 DPR 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

L'edificio (o il complesso di edifici) rientra tra quelli di proprietà pubblica o adibiti ad uso pubblico ai fini dell'articolo 5, comma 15, del DPR n. 412/93 (utilizzo delle fonti rinnovabili di energia) e del punto 4.14 del presente provvedimento.

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 LOCALITA'

Gradi giorno (della zona d'insediamento, determinati in base al DPR n. 412/93)	GG
Temperatura minima di progetto (dell'aria esterna secondo norma UNI 5364 e successivi aggiornamenti)	°C

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

Volume delle parti di edificio abitabili o agibili al lordo delle strutture che li delimitano (V)	m ³
Superficie esterna che delimita il volume (S)	m ²
Rapporto S/V	1/m
Superficie utile dell'edificio	m ²
Valore di progetto della temperatura interna	°C
Valore di progetto dell'umidità relativa interna	%

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) al 100% Pn	
Valore di progetto	%
Valore minimo prescritto dal regolamento (se necessario)	%
Rendimento termico utile al 30% Pn	
Valore di progetto	%
Valore minimo prescritto dal regolamento (se necessario)	%
Combustibile utilizzato (Nel caso di generatori che utilizzino più di un combustibile indicare il tipo e le percentuali di utilizzo dei singoli combustibili)	

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 in centrale termica (solo per impianti centralizzati)

- Centralina climatica

Descrizione sintetica delle funzioni

- Numero dei livelli di programmazione della temperatura nelle 24 ore

- Organi di attuazione

Descrizione sintetica delle funzioni



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

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

**d) Dispositivi per la contabilizzazione del calore nelle singole unità immobiliari
(solo per impianti centralizzati)**

Numero di apparecchi

Descrizione sintetica del dispositivo

e) Terminali di erogazione dell'energia termica

Numero di apparecchi
(quando applicabile)

Tipo

Potenza termica nominale
(quando applicabile)

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)**

**i) Specifiche della/e pompa/e di circolazione
(portata, prevalenza, velocità, pressione, assorbimenti elettrici)**

j) Impianti solari termici

Descrizione e caratteristiche tecniche



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

Caratteristiche termiche, igrometriche e di massa superficiale dei componenti opachi dell'involucro edilizio

Confronto con i valori limite riportati 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

Attenuazione dei ponti termici (provvedimenti e calcoli)

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

Confronto con il valore limite riportato al punto 4.2 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 del calore disperso <i>(solo se previste dal progetto)</i>	m ³ /h
Rendimento termico delle apparecchiature di recupero del calore disperso <i>(solo se previste dal progetto)</i>	%
b) Valore dei rendimenti medi stagionali di progetto	
Rendimento di produzione	%
Rendimento di regolazione	%
Rendimento di distribuzione	%
Rendimento di emissione	%
Rendimento globale	%
c) Indice di prestazione energetica per la climatizzazione invernale	
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
Fabbisogno di energia elettrica da produzione locale	kWh _e
d) Indice di prestazione energetica normalizzato per la climatizzazione invernale	
Valore di progetto <i>(trasformazione del corrispondente dato calcolato al punto c)</i>	kJ/m ³ GG
e) Indice di prestazione energetica per la produzione di acqua calda sanitaria	
Fabbisogno di combustibile	l/kg



Fabbisogno di energia elettrica da rete	kWh _e
Fabbisogno di energia elettrica da produzione 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	%

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 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.

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'analogia voce del paragrafo 'Dati relativi agli impianti'.
- N. tabelle con indicazione delle caratteristiche termiche, termoigrometriche e massa efficace 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 desumibile dagli elaborati progettuali.

Data

Firma



ALLEGATO C – ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA



ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA

Prot. 00000 - 000000 / 07
Validità fino al 01/09/2017

ATTESTATO DI CERTIFICAZIONE ENERGETICA

ATTESTATO DI



certificazione energetica degli edifici

Specifiche dell'immobile

Comune: **Comune (Prov.)**
 Indirizzo: **Via Roma, 1 - int. 00**
 Foglio - particella - sub.: **24 - 2 - 0**
 Oggetto dell'intervento: **Nuova costruzione**
 Destinazione d'uso: **Residenziale (E.1)**
 Anno di costruzione: **2007**
 Nome intestatario: **Sig. Aldo Rossi**
 Progettista: **Progettista**
 Direttore Lavori: **Direttore Lavori**
 Costruttore: **Costruttore S.p.A.**
 Soggetto certificatore (n.): **Mario Bianchi (001)**

Dati generali

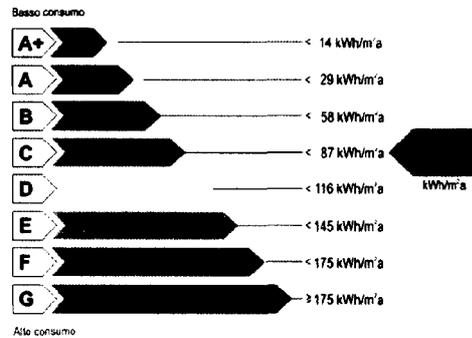
Zona climatica: **E**
 Gradi Giorno: **2578**
 Volume lordo riscaldato: **3.000 m³**
 Superficie utile riscaldata: **1.000 m²**
 Trasmittanza media involucro: **0,34 W/m²K**
 Trasmittanza media copertura: **0,30 W/m²K**
 Trasmittanza media basamento: **0,33 W/m²K**
 Trasmittanza media serramenti: **2,2 W/m²K**
 Tipologia impianto riscaldamento: **Teleriscaldamento**
 Vettore energetico: **metano**

Principali indicatori di prestazione energetica

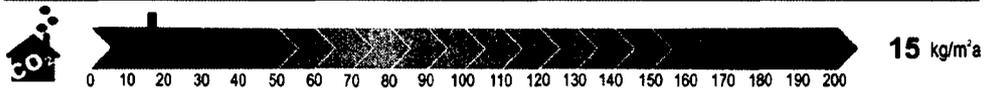
Fabbisogno specifico di energia primaria (climatizzazione invernale) - EP_i: **65 kWh/m²a**
 Fabbisogno energetico specifico dell'involucro (climatizzazione invernale) - E_i: **50 kWh/m²a**
 Fabbisogno energetico specifico dell'involucro (climatizzazione estiva) - E_e: **15 kWh/m²a**
 Fabbisogno specifico di energia primaria (acqua calda sanitaria) - EP_w: **13 kWh/m²a**
 Fabbisogno energetico specifico totale per usi termici (riscaldamento e acqua calda) - EP_t: **63 kWh/m²a**
 Contributo energetico specifico da fonti rinnovabili - E_{FR}: **2 kWh/m²a**

Classe energetica

zona climatica E



Emissioni di gas ad effetto serra in atmosfera - CO₂



Possibili interventi migliorativi del sistema edificio-impianto

Sistema	Intervento	Priorità dell'intervento		
		bassa	media	alta
Edificio	Coibentazione delle strutture opache verticali			
	Coibentazione delle strutture piane o inclinate di copertura			
	Coibentazione delle strutture orizzontali di interpiano			
	Miglioramento delle prestazioni dei componenti trasparenti			
Impianto	Sostituzione del generatore di calore			
	Adeguamento del sistema di distribuzione			
	Adeguamento del sistema di regolazione			
	Installazione impianto solare termico			

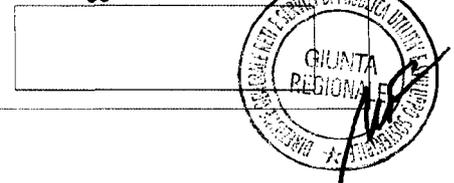
Note

DICHIARAZIONE DI CONFORMITÀ: 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, n. VIII/5018 del 26 giugno 2007 e s.m.i..

Comune di Comune

Punti Energia Scrl
 Tel. 02 4548 7126 - Fax 02 3658 6040
 e-mail: info@cened.it
 web: www.cened.it

Soggetto certificatore



ALLEGATO D – TARGA ENERGETICA

<p>puntenergia</p> <p>Prot. 000000 - 000000 / 07</p> <p>Validità fino al 01/09/2017</p> <p>CENED</p> <p>certificazione energetica degli edifici</p>	 <p>Unione Europea</p>	 <p>Regione Lombardia</p>	 <p>Comune di Comune</p>	
	TARGA ENERGETICA		Zona Climatica E	
	<p>Basso consumo</p> <p>A+</p> <p>A</p> <p>B</p> <p>C</p> <p>D</p> <p>E</p> <p>F</p> <p>G</p> <p>Alto consumo</p>			<p>65</p> <p>kWh/m²a</p>
	<p>Viale XXV Novembre, 1 Comune (Prov)</p>		<p>Ing. Mario Bianchi Certificatore Accreditato n. 00001</p> <p>www.cened.it</p>	





REPUBBLICA ITALIANA

Regione Lombardia

BOLLETTINO UFFICIALE

MILANO - VENERDÌ, 25 GENNAIO 2008

3° SUPPLEMENTO STRAORDINARIO

Sommario

D) ATTI DIRIGENZIALI

GIUNTA REGIONALE

D.G. Reti e servizi di pubblica utilità e sviluppo sostenibile

DECRETO DIRIGENTE UNITÀ ORGANIZZATIVA 13 DICEMBRE 2007 - N. 15833 (5.3.4)
Aggiornamento della procedura di calcolo per predisporre l'attestato di certificazione energetica degli edifici, previsto con d.g.r. 5018/2007 e successive modifiche ed integrazioni

2

D) ATTI DIRIGENZIALI

GIUNTA REGIONALE

**D.G. Reti e servizi di pubblica utilità
e sviluppo sostenibile**

(BUR2008031)

(5.3.4)

D.d.u.o. 13 dicembre 2007 - n. 15833**Aggiornamento della procedura di calcolo per predisporre
l'attestato di certificazione energetica degli edifici, previsto
con d.g.r. 5018/2007 e successive modifiche ed integrazioni**IL DIRIGENTE DELL'U.O.
PROGETTI INTEGRATI

Premesso:

– che con d.g.r. 5018 del 26 giugno 2007 sono state approvate le «Disposizioni inerenti all'efficienza energetica in edilizia», con inclusa la disciplina per certificare il fabbisogno energetico degli edifici;

– che le disposizioni medesime hanno attribuito all'Organismo Regionale di Accreditamento, identificato nella società a partecipazione maggioritaria regionale «Punti Energia s.c.a.r.l.», numerose funzioni, con incluso l'«aggiornamento della procedura di calcolo per determinare i requisiti di prestazione energetica degli edifici e della modulistica da utilizzare nell'ambito delle procedure per la certificazione»;

– che con decreto dirigenziale n. 9527 del 30 agosto 2007 è stato approvato, su proposta dell'Organismo Regionale di Accreditamento, l'aggiornamento della procedura di calcolo per determinare la prestazione energetica degli edifici;

– che con d.g.r. 5773 del 31 ottobre 2007 sono state apportate modifiche ed integrazioni alle Disposizioni approvate con d.g.r. 5018/2007, con l'esclusione della procedura di calcolo descritta nell'allegato E, dando atto che la stessa sarebbe stata aggiornata con decreto del dirigente competente in quanto, trattandosi di prescrizioni tecniche, non attenevano alla competenza della Giunta;

Rilevato che l'Organismo Regionale di Accreditamento ritiene necessario apportare ulteriori modifiche alla procedura di calcolo;

Considerato che trattasi di modifiche finalizzate ad aggiornare alcune formule di calcolo per aumentare la loro precisione rispetto al sistema edificio-impianto da rappresentare;

Vista la l.r. 16/96 e successive modifiche ed integrazioni, nonché i provvedimenti organizzativi dell'VIII legislatura;

DECRETA

di aggiornare la procedura di calcolo per predisporre l'attestato di certificazione energetica, previsto con d.g.r. 5018/06 e successive modifiche ed integrazioni, dando atto che la procedura medesima risulta complessivamente definita come indicato nel documento allegato al presente provvedimento.

Il dirigente dell'U.O.
Mauro Fasano

CERTIFICAZIONE ENERGETICA DEGLI EDIFICI
PROCEDURA DI CALCOLO

La presente procedura definisce le modalità di calcolo per la certificazione energetica del sistema edificio-impianto, introdotta con la deliberazione della Giunta regionale n. 5018 del 26 giugno 2007 e modificata con deliberazione della Giunta regionale n. 5773 del 31 ottobre 2007.

E.1 Riferimenti normativi

Le norme di seguito elencate costituiscono i riferimenti sui quali si basa la procedura di calcolo ivi descritta. Nella definizione delle modalità di calcolo sono state altresì considerate le diverse esperienze promosse in questi ultimi anni a livello comunitario e nazionale.

UNI EN ISO 13790	Prestazione termica degli edifici – Calcolo del fabbisogno di energia per il riscaldamento e il raffrescamento.
prEN 15316	Heating systems in buildings – Method for calculation of system energy requirements and system efficiencies
UNI 832	Prestazione termica degli edifici - Calcolo del fabbisogno di energia per il riscaldamento - Edifici residenziali.
UNI EN ISO 6946	Componenti ed elementi per l'edilizia – Resistenza termica e trasmittanza termica – Metodo di calcolo.
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 10339	Impianti aeraulici al fini di benessere. Generalità, classificazione e requisiti - Regole per la richiesta d'offerta, l'offerta, l'ordine e la fornitura.
UNI 10348	Riscaldamento degli edifici - Rendimenti dei sistemi di riscaldamento - Metodo di calcolo.
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 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.
CTI	Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari. Raccomandazioni CTI elaborate dal SC1 “Trasmissione del calore e fluidodinamica” e dal SC6 “Riscaldamento e ventilazione”
Sottocomitato n. 6 giugno 2003	
CTI	Prestazioni energetiche degli edifici – Climatizzazione invernale e preparazione dell'acqua calda per usi igienico – sanitari. Parte 2: Energia primaria e e rendimenti per la climatizzazione invernale e per la produzione di acqua calda per usi igienico-sanitari.
9 febbraio 2007	
Codice progetto: E02069982	
CTI/SC01/GC02	Prestazioni energetiche degli edifici – Calcolo del fabbisogno di energia per il riscaldamento e il raffrescamento ambiente – Linee guida per l'applicazione nazionale.

E.2 Definizioni

Poiché le norme precedentemente ricordate sono state redatte in tempi, sedi e in lingue diverse, si è ritenuto opportuno, al fine di evitare problemi di interpretazione, provvedere alla precisazione di alcune definizioni fondamentali. Tali definizioni si considerano aggiuntive rispetto a quelle riportate nella d.g.r. 8/5018 e s.m.i..

Ambiente circostante: è qualsiasi ambiente contiguo a quello riscaldato oggetto di certificazione energetica, compreso l'ambiente esterno.

Ambiente non riscaldato: è qualsiasi ambiente contiguo a quello riscaldato oggetto di certificazione energetica.

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 della portata di rinnovo dell'aria.

Spazi soleggiati: sono ambienti non riscaldati prossimi ad ambienti riscaldati, quali serre e verande, in cui esiste una parete divisoria tra il volume riscaldato e lo spazio soleggiato.

Volume utile: è il volume netto riscaldato dell'ambiente oggetto di certificazione energetica.

Stagione di riscaldamento: è il periodo di funzionamento dell'impianto termico per la climatizzazione invernale, così come definito dall'art. 9 del d.P.R. 412/93 e s.m.i.

Stagione di raffrescamento: è il periodo di funzionamento dell'impianto per la climatizzazione estiva, i cui limiti sono definiti dal valore positivo del fabbisogno energetico dell'involucro per la climatizzazione estiva, Q_{NC} .

E.3 Simboli

La codifica dei simboli utilizzati è riportata nel Prospetto I.

Grandezza	Simbolo	Unità di misura
Energia	Q	kWh
Potenza termica	ϕ	kW
Potenza elettrica	W	kW
Coefficiente di dispersione termica per trasmissione	H_t	W/K
Coefficiente di dispersione termica per ventilazione	H_v	W/K
Rendimento	η	%
Perdita termica percentuale	P	%
Periodo di tempo	t	h
Temperatura	θ	°C
Volume netto riscaldato	V	m ³
Volume lordo riscaldato	V _L	m ³
Superficie utile	A	m ²
Superficie lorda	A _L	m ²
Altitudine	z	m
Gradiente verticale di temperatura	δ	°C/m
Trasmittanza termica	U	W/m ² K
Capacità termica volumica dell'aria	$\rho_a C_a$	Wh/m ³ K
Portata d'aria di rinnovo	V _a	m ³ /h
Numero di ricambi d'aria	n	h ⁻¹
Portata d'aria esterna	Q _{op}	m ³ /h
Periodo di occupazione giornaliero	f _{oc}	h/g
Indice di affollamento	n _s	persone/m ²
Apporti interni globali	ω	W/m ²
Numero di giorni nel mese	N	g
Irradiazione solare globale giornaliera	H _s	kWh/m ² g
Trasmittanza per energia solare della superficie trasparente	g [⊥]	-
Coefficiente di riduzione dovuto al telaio	F _T	-
Capacità termica volumica	c	Wh/m ³ K
Costante di tempo	τ	h
Fattore di utilizzazione degli apporti gratuiti	η_G	-
Fattore di utilizzazione delle perdite	η_L	-
Fattore di recupero per condensazione	R	%
Coefficiente di effetto utile di una pompa di calore	COP	%
Fattore di correzione che tiene conto del numero di bagni	f _{bagni}	-
Energia specifica mensile prodotta da impianti solari termici	I _{ST}	kWh/m ² mese
Energia specifica mensile prodotta da impianti solari fotovoltaici	I _{FV}	kWh/m ² mese

Prospetto I – Simboli fondamentali e unità di misura.

E.4 Individuazione del sistema edificio-impianto

Ai fini dell'applicazione della presente metodologia di calcolo, il sistema edificio-impianto è costituito da un edificio (un involucro edilizio) o da porzioni di edificio, climatizzati attraverso un unico impianto termico e caratterizzati dalla medesima destinazione d'uso.

In Figura 1 è rappresentata la regola per la suddivisione degli edifici ai fini della certificazione energetica: il sistema edificio-impianto nel caso 1A (edificio composto da 6 unità immobiliari con medesima destinazione d'uso e impianto termico centralizzato) è costituito dall'involucro edilizio comprensivo delle sei unità immobiliari e dall'impianto termico che le climatizza; nel caso 1B (edificio composto da 1 unità immobiliare e impianto termico autonomo) il sistema edificio-impianto è costituito dall'involucro edilizio e dall'impianto termico che lo climatizza.

Il sistema edificio-impianto nel caso 1C (edificio composto da 6 unità immobiliari con medesima destinazione d'uso e impianti termici autonomi) è costituito dall'involucro edilizio di ogni unità immobiliare e dall'impianto termico che lo climatizza; il sistema edificio-impianto nel caso 1D (edificio composto da 6 unità immobiliari con impianto termico centralizzato e due differenti destinazioni d'uso) è costituito dall'involucro edilizio della porzione di edificio caratterizzata dalla medesima destinazione d'uso e dall'impianto termico che la climatizza.

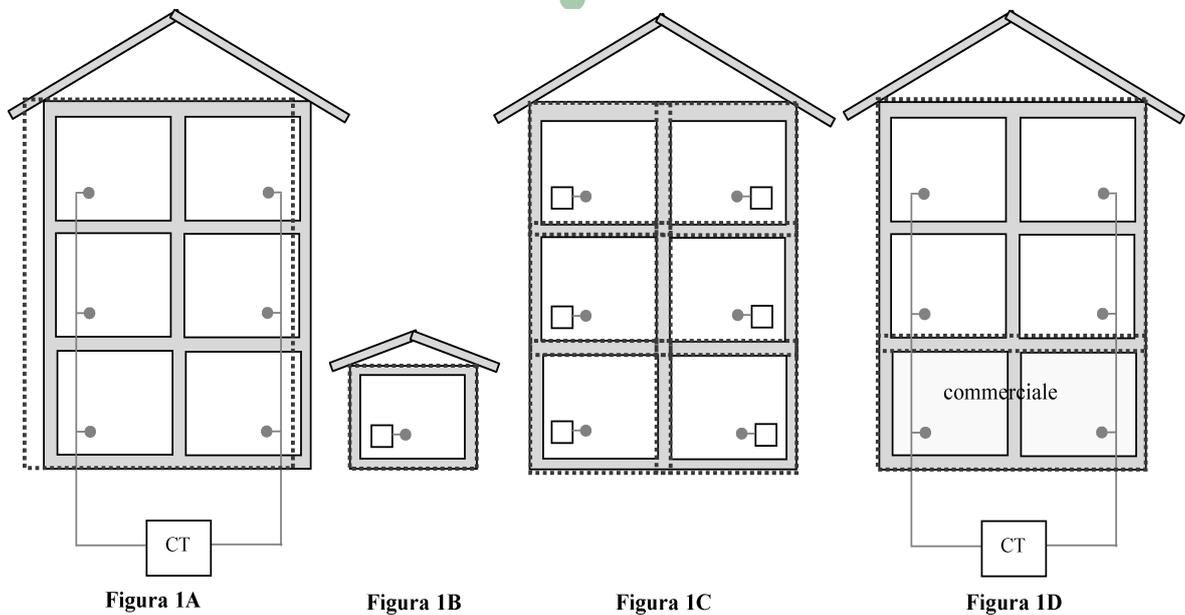


Figura 1 – Regola per la definizione del sistema edificio - impianto

E.5 Fabbisogno energetico dell’involucro per la climatizzazione invernale ed estiva

E.5.1 Fabbisogno annuale di energia per il riscaldamento e il raffrescamento

Il fabbisogno energetico annuale per il riscaldamento e il raffrescamento di un ambiente climatizzato viene determinato sommando il fabbisogno energetico calcolato su base mensile.

$$Q_{NH,yr} = \sum_i Q_{NH,i} \tag{1}$$

$$Q_{NC,yr} = \sum_j Q_{NC,j} \tag{2}$$

dove:

- $Q_{NH,yr}$ è il fabbisogno energetico annuale per il riscaldamento dell’ambiente considerato, espresso in *kWh*;
- $Q_{NH,i}$ è il fabbisogno energetico mensile per il riscaldamento dell’ambiente considerato, espresso in *kWh*;
- $Q_{NC,yr}$ è il fabbisogno energetico annuale per il raffrescamento dell’ambiente considerato, espresso in *kWh*;
- $Q_{NC,j}$ è il fabbisogno energetico mensile per il raffrescamento dell’ambiente considerato, espresso in *kWh*.

E.5.2 Fabbisogno mensile di energia per il riscaldamento e il raffrescamento

Viene definito un fabbisogno energetico dell’involucro per la climatizzazione invernale, Q_{NH} , calcolato su base mensile e considerando, per l’impianto preposto al riscaldamento degli ambienti interni, i limiti di esercizio così come stabiliti nel Prospetto II.

Zona climatica	Periodo di funzionamento dell’impianto
Zona D	1 novembre - 15 aprile
Zone E	15 ottobre - 15 aprile
Zone F	5 ottobre - 22 aprile

Prospetto II – Periodo di funzionamento dell’impianto di riscaldamento definito in funzione della zona climatica.

Viene altresì definito un fabbisogno energetico dell’involucro per la climatizzazione estiva, Q_{NC} , calcolato su base mensile e i cui limiti sono definiti dal valore positivo del fabbisogno.

Ai fini della seguente procedura di calcolo per la certificazione energetica degli edifici si considera quanto segue:

- il fabbisogno energetico dell’involucro per la climatizzazione invernale ed estiva, sono riferiti al funzionamento continuo, cioè al mantenimento di una temperatura interna dell’edificio costante nel tempo e considerando la durata giornaliera di accensione dell’impianto pari a 24 ore;
- la temperatura interna di progetto degli ambienti a temperatura controllata si assume pari a 20 °C durante la stagione invernale e pari a 26 °C durante quella estiva;
- la suddivisione degli ambienti a temperatura controllata dell’edificio in zone termiche non è richiesta in quanto si assume che la temperatura di progetto di questi sia uniforme.

E.5.2.1 Fabbisogno energetico per il riscaldamento

Per ciascun ambiente, il fabbisogno mensile di energia per il riscaldamento viene determinato come segue:

$$Q_{NH} = Q_{L,H} - Q_{SE,S} \cdot \eta_{G,H} \cdot Q_{G,H} \quad (3)$$

dove:

- Q_{NH} è il fabbisogno energetico mensile per il riscaldamento dell'ambiente considerato, espresso in *kWh*;
- $Q_{L,H}$ è la quantità di energia mensile scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente riscaldato e l'ambiente circostante, espressa in *kWh*;
- $Q_{SE,S}$ è la quantità di energia mensile gratuita dovuta ad una serra contigua all'ambiente riscaldato, espressa in *kWh*;
- $\eta_{G,H}$ è il fattore di utilizzazione degli apporti energetici gratuiti;
- $Q_{G,H}$ è la quantità di energia mensile gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare, espressa in *kWh*.

E.5.2.2 Fabbisogno energetico per il raffrescamento

Per ciascun ambiente, il fabbisogno mensile di energia per il raffrescamento viene determinato come segue:

$$Q_{NC} = Q_{G,C} - \eta_{L,C} \cdot (Q_{L,C} - Q_{SE}) \quad (4)$$

dove:

- Q_{NC} è il fabbisogno energetico mensile per il raffrescamento dell'ambiente considerato, espresso in *kWh*;
- $Q_{G,C}$ è la quantità di energia mensile gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare, espressa in *kWh*;
- $\eta_{L,C}$ è il fattore di utilizzazione delle dispersioni termiche;
- $Q_{L,C}$ è la quantità di energia mensile scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente raffrescato e l'ambiente circostante, espressa in *kWh*.
- Q_{SE} è la quantità di energia mensile assorbita dalle strutture opache esterne per effetto della radiazione solare, espressa in *kWh*.

E.5.2.3 Energia scambiata per trasmissione e ventilazione

La quantità di energia mensile scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, Q_L , è data da:

$$Q_L = Q_T + Q_V \quad (5)$$

dove:

- Q_L è la quantità di energia mensile scambiata per trasmissione e per ventilazione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espressa in *kWh*;
- Q_T è l'energia dispersa per trasmissione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espressa in *kWh*;
- Q_V è l'energia dispersa per ventilazione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente esterno, espressa in *kWh*.

E.5.2.4 Apporti di calore gratuiti

Gli apporti mensili di calore gratuiti, interni e solari, nell'ambiente climatizzato devono essere calcolati mediante la seguente relazione:

$$Q_G = Q_I + Q_S \quad (6)$$

dove:

- Q_G è la quantità di energia mensile gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare, espressa in *kWh*;
- Q_I è l'apporto termico dovuto ad apparecchiature elettriche e persone, espresso in *kWh*;
- Q_S è l'apporto termico dovuto alla radiazione solare entrate attraverso le superfici trasparenti, espresso in *kWh*.

E.5.2.5 Energia scambiata per trasmissione

La quantità di energia mensile scambiata per trasmissione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, Q_T , è data da:

$$Q_T = H_T \cdot (\theta_i - \theta_e) \cdot t \cdot 10^{-3} + Q_{T,S} \quad (7)$$

dove:

- Q_T è la quantità totale di energia trasferita per trasmissione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espressa in *kWh*;
- H_T è il coefficiente di dispersione termica per trasmissione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espresso in *W/K*;
- θ_i è la temperatura interna di progetto dell'ambiente climatizzato considerato (pari a 20 °C durante la stagione invernale e pari a 26 °C nel corso della stagione estiva), espressa in °C;
- θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, espressa in °C (si veda il paragrafo E.5.2.5.1);
- t indica le ore di funzionamento dell'impianto di climatizzazione, espresso in *h*;
- $Q_{T,S}$ è la quantità totale di energia trasferita per trasmissione attraverso uno spazio soleggiato adiacente all'ambiente a temperatura controllata considerato, espressa in *kWh* (si veda equazione [21]).

Così come indicato all'equazione [7], nel caso siano presenti serre solari adossate all'ambiente a temperatura controllata oggetto di certificazione, nel calcolo di Q_T dovrà essere considerata l'energia dispersa per trasmissione attraverso la parete divisoria tra ambiente a temperatura controllata e serra.

E.5.2.5.1 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 , sono riportati nel Prospetto III.

Per la definizione di θ_e per il singolo Comune 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:

$$\theta_e = \theta_e^r - (z - z^r) \cdot \delta \tag{8}$$

dove:

- θ_e^r è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera dell'aria esterna nel capoluogo di riferimento (Prospetto III), espresso in °C;
- z è l'altitudine s.l.m. del Comune considerato, espressa in m ;
- z^r è l'altitudine s.l.m. del capoluogo di riferimento (Prospetto III), espressa in m ;
- δ è il gradiente verticale di temperatura, il cui valore è assunto pari a 1/178, espresso in °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
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 III – Valori medi mensili della temperatura media giornaliera dell'aria esterna, θ_e (Fonte: UNI 10349)

E.5.2.5.2 Coefficiente di dispersione termica per trasmissione

Il coefficiente di dispersione termica per trasmissione per i componenti opachi e vetrati, H_T , tiene conto delle perdite di calore attraverso le strutture che separano l'ambiente climatizzato dall'ambiente circostante.

Esso viene definito dalla seguente relazione:

$$H_T = \sum_k A_{L,k} \cdot U_{C,k} \cdot F_{T,k} \tag{9}$$

dove:

- A_L è l'area lorda di ciascun componente, k , termicamente uniforme, che separa l'ambiente climatizzato dall'ambiente circostante, espressa in m^2 ;
- $U_{C,k}$ è la trasmittanza termica corretta di ciascun componente, k , termicamente uniforme, che separa l'ambiente climatizzato dall'ambiente circostante, espressa in W/m^2K ;
- F_T è il fattore correttivo da applicare a ciascun componente, k , così da tener conto delle diverse condizioni di temperatura degli ambienti non climatizzati con cui essi sono a contatto (si veda Prospetto IV).

Ambiente circostante		F_T	Ambiente circostante		F_T
Ambiente esterno		1	Sottotetto	aerato	1
Terreno		0,45		ben sigillato	0,80
Cantina	con serramenti aperti	0,90	Corpi scala		0,60
	con serramenti chiusi	0,60	Ambienti interni non riscaldati		0,50
Cavedi		1	Ambienti interni riscaldati da altro impianto termico		0,20
Garage		0,85	Vespai aerato		0,80

Prospetto IV – Fattori correttivi da applicare a ciascun componente, k , così da tener conto delle diverse condizioni di temperatura degli ambienti adiacenti a quello oggetto di certificazione

Ai fini del calcolo del coefficiente di dispersione termica per trasmissione dell'edificio si assume come superficie disperdente la superficie dei componenti opachi e trasparenti rivolti verso l'esterno, verso il terreno e verso ambienti non climatizzati tramite lo stesso impianto termico (Figura 2).

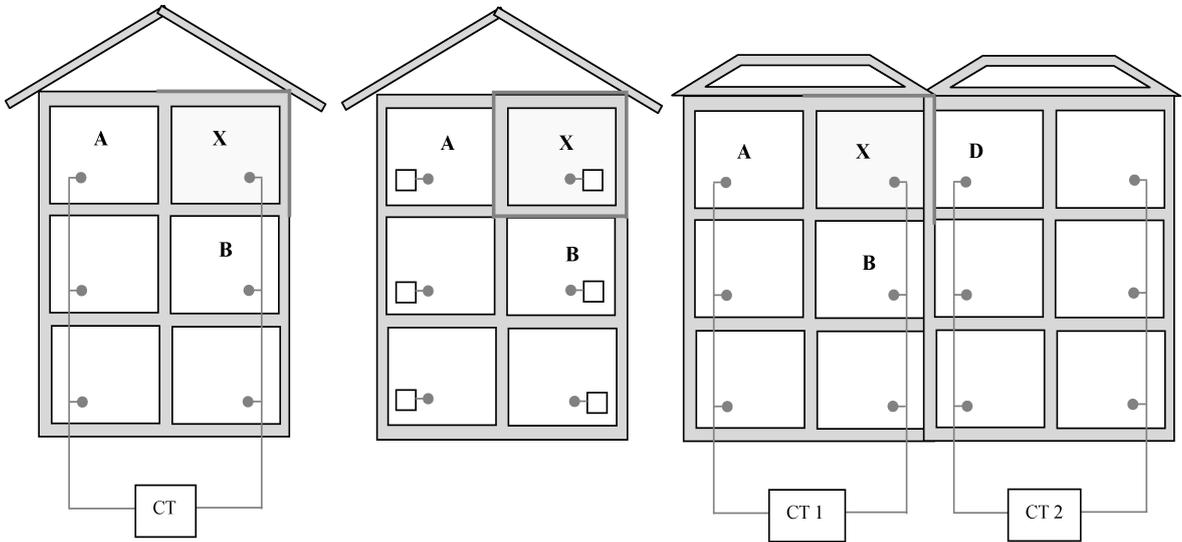


Figura 2A

Figura 2B

Figura 2C

Figura 2 – Regola per la definizione della superficie disperdente (indicata in rosso) ai fini del calcolo del coefficiente di dispersione termica per trasmissione, H_T

La superficie disperdente per l'unità immobiliare X è costituita da:

- **caso 2A** superficie lorda delle strutture opache e trasparenti rivolte verso l'esterno e verso il sottotetto;
- **caso 2B** superficie lorda delle strutture opache e trasparenti rivolte verso l'esterno, verso il sottotetto e verso le unità immobiliari A e B;
- **caso 2C** superficie lorda delle strutture opache e trasparenti rivolte verso l'esterno, verso il sottotetto e verso l'unità immobiliare D.

Al fine di semplificare la procedura di calcolo, i ponti termici non vengono considerati separatamente. L'effetto dei ponti termici viene determinato in modo forfetario per gli edifici esistenti e per gli edifici nuovi, incrementando il valore di trasmittanza termica della parete in cui sono presenti. Le maggiorazioni si applicano alle dispersioni della parete opaca e tengono conto anche della presenza dei ponti termici relativi ad eventuali serramenti.

La trasmittanza termica corretta (che tiene conto dell'effetto dovuto ai ponti termici) di ciascun componente opaco rivolto verso ambienti non climatizzati, da utilizzare nell'equazione [9], si determina mediante la seguente relazione:

$$U_{C,k} = U_k \cdot (1 + F_{PT}) \quad (10)$$

dove:

- $U_{C,k}$ è la trasmittanza termica corretta di ciascun componente opaco, k , termicamente uniforme, che separa l'ambiente climatizzato dall'ambiente circostante, espressa in W/m^2K ;
- U_k è la trasmittanza termica di ciascun componente opaco, k , termicamente uniforme, che separa l'ambiente climatizzato dall'ambiente circostante, espressa in W/m^2K ;
- F_{PT} è il fattore correttivo da applicare al valore di trasmittanza termica di ciascun componente opaco disperdente, k , così da tener conto delle maggiorazioni dovute ai ponti termici (si veda il Prospetto V).

La trasmittanza U da utilizzare nell'equazione [10] si riferisce alla trasmittanza del tamponamento e non alla trasmittanza dei ponti termici presenti nel componente opaco analizzato.

Come si evince dalla Figura 3, l'area da considerare nel calcolo del coefficiente di dispersione termica per trasmissione H_T è quella contornata in rosso (area lorda esterna del componente opaco comprensiva di tamponamento e ponti termici).

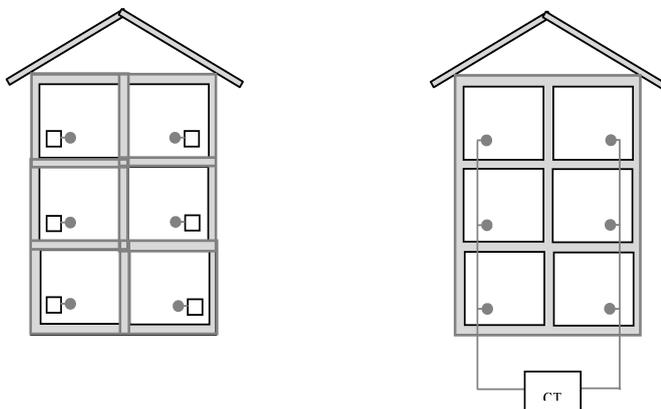


Figura 3 – Regola per la definizione della superficie da considerare nel calcolo del coefficiente di dispersione termica per trasmissione, H_T

Nel Prospetto V sono indicate le maggiorazioni percentuali da applicare in funzione delle caratteristiche della parete opaca.

Descrizione della parete	F_{PT}
Parete con isolamento dall'esterno (a cappotto senza aggetti-balconi)	0 %
Parete con isolamento dall'esterno (a cappotto con aggetti-balconi)	5 %
Parete omogenea in mattoni pieni o in pietra (senza isolante)	5 %
Parete a cassa vuota con mattoni forati (senza isolante)	10 %
Parete a cassa vuota con isolamento nell'intercapedine (ponte termico corretto)	10 %
Parete a cassa vuota con isolamento nell'intercapedine (ponte termico non corretto)	20 %
Pannello prefabbricato in calcestruzzo con pannello isolante all'interno	30 %

Prospetto V – Maggiorazioni percentuali relative alla presenza di ponti termici
 (Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari”, 2003)

Per quanto riguarda i cassonetti, i valori di trasmittanza termica da utilizzare nel calcolo devono essere dedotti dal Prospetto VI.

Tipologia cassonetto	Trasmittanza termica
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/m^2K]
 (Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari”, 2003)

La trasmittanza termica delle finestre singole, U_w , si calcola in base a quanto riportato nella norma EN ISO 10077-1, mediante la relazione:

$$U_w = \frac{A_g U_g + A_t U_t + l_g \Psi_g}{A_g + A_t} \tag{11}$$

dove:

- U_w è la trasmittanza termica della finestra singola, espressa in W/m^2K ;
- A_g è l'area del vetro, espressa in m^2 ;
- U_g è la trasmittanza termica del vetro, espressa in W/m^2K ;
- A_t è l'area del telaio, espressa in m^2 ;
- U_t è la trasmittanza termica del telaio, espressa in W/m^2K ;
- l_g è il perimetro del vetro, espresso in m ;
- Ψ_g è la trasmittanza termica lineare del vetro, definita ai Prospetti VII e VIII, espressa in W/mK .

Per quanto riguarda i serramenti vetrati, 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 XIII mentre i valori di trasmittanza termica del telaio per alcune tipologie di materiali, U_t , possono essere dedotti dal Prospetto XIV.

Materiali del telaio	Vetrata doppia o tripla non rivestito, intercapedine con aria o gas Ψ [W/mK]	Vetrata doppia con bassa emissività, vetrata tripla con due rivestimenti a bassa remissività 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 VII – Valori della trasmittanza termica Ψ lineare per distanziatori per vetro in metallo

Materiali del telaio	Vetrata doppia o tripla non rivestito, intercapedine con aria o gas Ψ [W/mK]	Vetrata doppia con bassa emissività, vetrata tripla con due rivestimenti a bassa remissività 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 VIII – Valori della trasmittanza termica Ψ lineare per distanziatori per vetro in PVC

Nel caso di serramenti composti da due telai separati (doppio serramento) o serramenti combinati (un telaio con doppio battente) (Figura 4) la trasmittanza si calcola in base a quanto riportato nella norma UNI 10345, mediante la relazione semplificata:

$$U_w = \left(\frac{1}{U'_{w1}} - R_i + R_s - R_e + \frac{1}{U'_{w2}} \right)^{-1} \tag{12}$$

dove:

- U'_{w1} è la trasmittanza termica del componente esterno fornita dal costruttore;
- U'_{w2} è la trasmittanza termica del componente interno fornita dal costruttore;
- R_i è la resistenza termica superficiale interna convenzionale ($R_i = 1/h_i$);
- h_i è il coefficiente superficiale di scambio termico convettivo-radiativo interno calcolato come $h_i = 3,6 + 4,4 \varepsilon / 0,837$ W/m^2K ;
- ε è l'emissività termica del componente trasparente, per vetri normali è assunto pari a 0,837;
- R_e è la resistenza termica superficiale esterna convenzionale ($R_e = 1/h_e$);
- h_e è il coefficiente superficiale di scambio termico convettivo-radiativo esterno assunto pari a 25 W/m^2K ;
- R_s è la resistenza termica dello spazio racchiuso tra i due telai (vedere Prospetto IX).

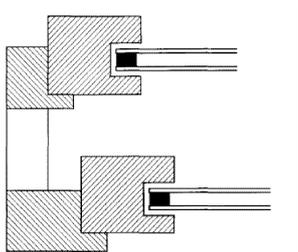


Figura 4A

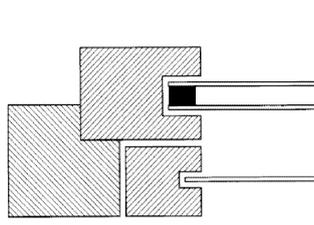


Figura 4B

Figura 4 – Esempi di doppio serramento e serramento combinato

Spessore intercapedine d mm	Aria				Argon			
	emissività della superficie ε				emissività della superficie ε			
	0,2	0,4	0,8	superficie non trattata	0,2	0,4	0,8	superficie non trattata
6	0,19	0,16	0,13	0,13	0,26	0,21	0,16	0,15
9	0,26	0,21	0,16	0,15	0,34	0,26	0,19	0,18
12	0,32	0,25	0,18	0,17	0,40	0,30	0,21	0,20
15	0,36	0,28	0,2	0,19	0,45	0,32	0,22	0,21
50	0,34	0,26	0,19	0,18	-	-	-	-
100	0,31	0,25	0,18	0,17	-	-	-	-

Prospetto IX – Resistenza termica di intercapedini (m^2K/W)

E.5.2.6 Energia scambiata per ventilazione

L'energia termica scambiata per ventilazione e infiltrazione è data da:

$$Q_V = H_V \cdot (\theta_i - \theta_e) \cdot t \cdot 10^{-3} \tag{13}$$

dove:

- Q_V è la quantità totale di energia trasferita per ventilazione, tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espressa in kWh;
- H_V è il coefficiente di dispersione termica per ventilazione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espresso in W/K;
- θ_i è la temperatura interna di progetto dell'ambiente climatizzato considerato (pari a 20 °C durante la stagione invernale e pari a 26 °C nel corso della stagione estiva), espressa in °C;
- θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, espresso in °C (si veda paragrafo E.5.2.5.1);
- t indica le ore di funzionamento dell'impianto di climatizzazione, espresso in h.

E.5.2.6.1 Coefficiente di dispersione termica per ventilazione

Il coefficiente di dispersione termica per ventilazione, H_V , si determina mediante la seguente relazione:

$$H_V = \sum_k \dot{V}_{a,k} \cdot \rho_a \cdot c_a \tag{14}$$

dove:

- H_V è il coefficiente di dispersione termica per ventilazione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espresso in W/K;
- \dot{V}_a è la portata d'aria di rinnovo di ciascuna zona, k , con ricambi d'aria uniformi, espressa in m^3/h ;
- $\rho_a \cdot c_a$ è la capacità termica volumica dell'aria, pari a 0,34 Wh/(m^3K).

La portata d'aria di rinnovo di ciascuna zona viene calcolata come segue:

$$\dot{V}_a = V \cdot n \tag{15}$$

dove:

- V è il volume netto dell'ambiente riscaldato considerato, espresso in m^3 ;
- n è il numero di ricambi d'aria previsti in funzione della destinazione d'uso, espresso in h^{-1} .

All'interno di un edificio, allo scopo di assicurare sufficienti condizioni sia igieniche che di comfort, è necessario garantire una portata minima d'aria di ventilazione. Inevitabilmente questo rinnovo d'aria negli ambienti determina un incremento dell'energia dispersa.

Il numero dei volumi d'aria ricambiati in un'ora si determina come segue:

- per gli edifici residenziali, qualora non sussistano ricambi d'aria controllati, esso è fissato convenzionalmente in 0,5;
- per tutti gli altri edifici (e per gli edifici residenziali qualora sia presente un sistema di ventilazione meccanica) **si assumono i valori di ricambio d'aria di progetto**

In mancanza di dati certi l'utente può riferirsi alla formula [16] per il calcolo numero dei volumi d'aria ricambiati in un'ora:

$$n = \frac{\left(\dot{V}_{op} \cdot n_s \cdot A \right)}{V} \tag{16}$$

dove:

- n è il numero di ricambi d'aria previsti in funzione della destinazione d'uso, espresso in h^{-1} ;
- \dot{V}_{op} è la portata d'aria esterna richiesta nel periodo di occupazione dei locali, espressa in m^3/h per persona (Prospetto X);
- n_s è l'indice di affollamento, ossia il numero di persone ai fini progettuali per ogni metro quadrato di superficie calpestabile (Prospetto XI);
- A è la superficie utile di pavimento, espressa in m^2 ;
- V è il volume netto dell'ambiente a temperatura controllata considerato.

Classificazione degli edifici per categoria	F_{oc}	\dot{V}_{op}
Edifici residenziali, collegi, luoghi di ricovero, case di pena, caserme, conventi	24	39,6
Alberghi, pensioni	8	39,6
Edifici per uffici e assimilabili	8	39,6
Ospedali, cliniche, case di cura e assimilabili	24	39,6
Edifici adibiti ad attività ricreative, associative e di culto	8	28,8
Attività industriali, Attività commerciali e assimilabili	8	36
Edifici adibiti ad attività sportive	8	36
Edifici adibiti ad attività scolastiche	8	21,6

Prospetto X – Periodo di occupazione giornaliero dei locali, F_{oc} , e portata d'aria esterna, \dot{V}_{op} , in edifici adibiti ad uso civile.

Classificazione degli edifici per categoria	n _s
Edifici residenziali	0,04
Collegi, luoghi di ricovero, case di pena, caserme, conventi	0,10
Alberghi, pensioni	0,05
Edifici per uffici e assimilabili	0,12
Ospedali, cliniche, case di cura e assimilabili	0,08
Edifici adibiti ad attività ricreative, associative e di culto	1,00
Attività industriali, Attività commerciali e assimilabili	0,25
Edifici adibiti ad attività sportive	0,70
Edifici adibiti ad attività scolastiche	0,50

Prospetto XI – Indici di affollamento per ogni metro quadro di superficie calpestabile, n_s

E.5.2.7 Apporti di calore dovuti ad apparecchiature elettriche e persone

Qualunque calore generato all'interno dello spazio riscaldato, con l'esclusione del sistema di riscaldamento, contribuisce ad accrescere i cosiddetti 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 dagli apparecchi di illuminazione.

Gli apporti di calore dovuti alla presenza di queste sorgenti sono ricavati mediante la seguente relazione:

$$Q_I = N \cdot A_L \cdot \alpha \cdot F_{oc} \cdot 10^{-3} \tag{17}$$

dove:

- Q_I è l'apporto di calore dovuto ad apparecchiature elettriche e persone, espresso in kWh;
- N numero dei giorni del mese;
- A_L è la superficie lorda di pavimento, espressa in m² (si veda l'esempio riportato in Figura 5);
- α è il valore globale degli apporti interni, espresso in W/m² (Prospetto XII);
- F_{oc} è il periodo di occupazione giornaliero dei locali, espresso in h (Prospetto X).

Destinazione d'uso	Apporti globali α	Unità di misura
Edifici residenziali* A _L < 200 m ²	6,25 – 0,02 · A _L	W/m ²
Collegi, luoghi di ricovero, case di pena, caserme, conventi, alberghi e pensioni con area lorda riscaldata in pianta	6,25	W/m ²
Edifici adibiti ad uffici e assimilabili, edifici adibiti ad attività ricreative, associative e di culto, edifici adibiti ad attività sportive e attività scolastiche	6	W/m ²
Edifici adibiti ad attività commerciali, ospedali, cliniche, case di cura e assimilabili	8	W/m ²

* Negli edifici residenziali, per le unità immobiliari con area lorda riscaldata in pianta superiore a 200 m² il valore degli apporti gratuiti, Q_I, si calcola moltiplicando 10,8 kWh/giorno per il numero dei giorni del mese e il numero delle unità immobiliari.

Prospetto XII – Valori globali degli apporti interni.

Il valore globale degli apporti interni, α, riportato nel Prospetto XII, si riferisce, per gli edifici adibiti ad uso residenziale, alla singola unità immobiliare. Se l'edificio oggetto di certificazione è costituito da più unità immobiliari è necessario individuare l'entità degli apporti di calore interni per ciascun appartamento (considerando la superficie lorda di pavimento media tra le unità immobiliari con superficie inferiore a 200 m²) e calcolare l'apporto di calore dovuto ad apparecchiature elettriche e persone dell'intero edificio, Q_I, sommando gli apporti dei singoli appartamenti.

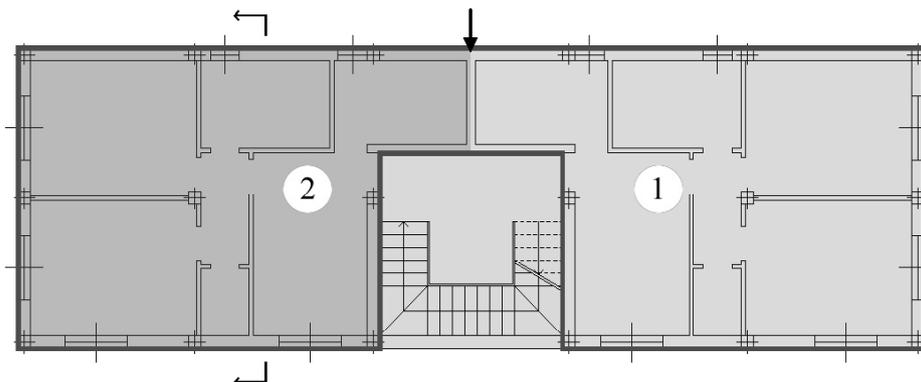


Figura 5 – Regola per il calcolo della superficie lorda di pavimento da utilizzare per il calcolo degli apporti di calore dovuti ad apparecchiature elettriche e persone.

E.5.2.8 Apporti di calore dovuto alla radiazione solare

L'energia dovuta agli apporti solari sulle superfici trasparenti nella stagione di riscaldamento, Q_S , viene calcolata mediante la seguente relazione:

$$Q_S = N \cdot \sum_j \bar{H}_{s,j} \cdot \left(\sum_i A_{L,i} \cdot F_T \cdot g_{\perp,i} \cdot F_S \right) \cdot 0,85 + Q_{S,S} \tag{18}$$

dove:

- Q_S è l'apporto di calore dovuto alla radiazione solare attraverso le superfici trasparenti, espresso in kWh ;
- N è il numero dei giorni del mese;
- \bar{H}_s è l'irradiazione globale giornaliera media mensile incidente sulla superficie trasparente con esposizione, j , espressa in kWh/m^2 . I valori dell'irradiazione globale giornaliera media mensile, a seconda dell'esposizione, sono riportati nel Prospetto XVIII;
- A_L è la superficie lorda della superficie del serramento vetrato, i , (assunta pari a quella dell'apertura realizzata sulla parete), espressa in m^2 ;
- F_T è il coefficiente di riduzione dovuto al telaio, pari al rapporto tra l'area trasparente e l'area totale dell'unità vetrata (si assume un valore convenzionale pari a 0,87);
- 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 XIII: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore);
- F_S è il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura, equazione [19];
- 0,85 è il fattore di correzione che tiene conto dell'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata;
- $Q_{S,S}$ è l'apporto di calore diretto dovuto alla radiazione solare che attraversa il vetro dello spazio soleggiato e penetra successivamente attraverso il vetro della finestra tra lo spazio climatizzato e quello soleggiato, espresso in kWh , equazione [28].

Tipo di vetro	g_{\perp}	U_g [W/m ² K]
Vetro singolo	0,82	5,9
Vetro singolo selettivo	0,66	3,2
Doppio vetro normale	0,70	3,3
Doppio vetro con rivestimento selettivo pirolitico	0,64	2
Doppio vetro con rivestimento selettivo catodico	0,62	2
Triplo vetro normale	0,60	1,8
Triplo vetro con rivestimento selettivo pirolitico	0,55	1,4
Triplo vetro con rivestimento selettivo catodico	0,53	1,4

Prospetto XIII – Valori della trasmittanza per energia solare totale, g_{\perp} , per alcune tipologie di vetri.

Tipo di telaio	U_t [W/m ² K]
Legno	1,6
Metallo	5,9
PVC	1,7
Alluminio	5,5
Alluminio e Legno	3,5
Alluminio con taglio termico	3,1

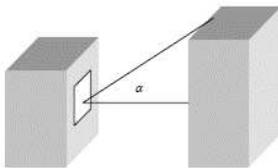
Prospetto XIV – Valori della trasmittanza termica del telaio per alcune tipologie di materiale.

Il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura deve essere calcolato mediante l'equazione [19].

$$F_S = F_h \cdot F_o \cdot F_f \tag{19}$$

dove:

- F_S è il fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura;
- F_h è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad ostruzioni esterne, definito al prospetto XV;
- F_o è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad oggetti orizzontali, definito al prospetto XVI;
- F_f è il fattore di ombreggiatura parziale dovuto ad oggetti verticali, definito al prospetto XVII.



Contesto nel quale è collocato l'edificio*	45° N latitudine		
	S	E/O	N
Centro storico	0,46	0,61	0,90
Centro città	0,62	0,70	0,94
Periferia	0,85	0,82	0,98
Campagna	1,00	1,00	1,00

* I valori di cui sopra devono essere applicati tenendo conto delle reali condizioni di ombreggiamento dell'edificio

Prospetto XV – Fattore di riduzione dovuto all'ombreggiatura parziale, F_h

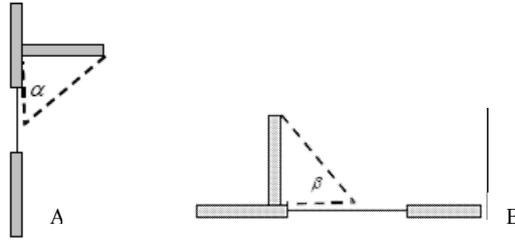


Figura 6 – Aggetti orizzontali e verticali (A: sezione verticale; B: sezione orizzontale)

Angolo formato dall'aggetto orizzontale (α)	45° N latitudine		
	S	E/O	N
0°	1,00	1,00	1,00
30°	0,90	0,89	0,91
45°	0,74	0,76	0,80
60°	0,50	0,58	0,66

Prospetto XVI – Fattore di riduzione parziale dovuto ad aggetti orizzontali, F_o (Fonte: UNI 13790)

Angolo formato dall'aggetto verticale (β)	45° N latitudine		
	S	E/O	N
0°	1,00	1,00	1,00
30°	0,94	0,92	1,00
45°	0,84	0,84	1,00
60°	0,72	0,75	1,00

Prospetto XVII – Fattore di riduzione parziale dovuto ad aggetti verticali, F_v (Fonte: UNI 13790)

ME SE	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

ME SE	LC						LO						MI					
	N	NE	E	SE	S	H	N	NE	E	SE	S	H	N	NE	E	SE	S	H
G	0,5	0,4	1,1	1,9	2,4	1,3	0,4	0,4	0,8	1,3	1,6	1,0	0,4	0,4	0,8	1,3	1,7	1,1
F	0,7	0,8	1,5	2,2	2,7	1,9	0,7	0,8	1,4	2,0	2,3	1,8	0,7	0,8	1,4	2,0	2,4	1,9
M	1,0	1,4	2,3	2,9	3,1	3,2	1,0	1,4	2,3	2,8	3,0	3,1	1,0	1,5	2,4	2,9	3,1	3,2
A	1,5	2,2	3,0	3,2	2,9	4,4	1,5	2,3	3,1	3,3	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	5,1	2,2	3,0	3,7	3,4	2,8	5,6	2,2	3,0	3,7	3,4	2,8	5,6
G	2,5	3,2	3,7	3,3	2,6	5,8	2,7	3,5	4,1	3,6	2,8	6,4	2,6	3,4	4,0	3,5	2,7	6,2
L	2,4	3,3	4,0	3,6	2,9	6,1	2,6	3,6	4,5	3,9	3,0	6,8	2,6	3,6	4,4	3,9	3,0	6,7
A	1,8	2,6	3,4	3,5	3,0	5,1	1,8	2,8	3,7	3,8	3,2	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	3,7	1,2	1,8	2,8	3,2	3,2	3,8	1,2	1,8	2,8	3,3	3,3	3,9
O	0,8	1,1	1,9	2,8	3,3	2,5	0,8	1,0	1,7	2,4	2,7	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	1,4	0,5	0,5	0,9	1,4	1,8	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	1,1	0,4	0,4	0,7	1,1	1,4	0,9	0,4	0,4	0,7	1,2	1,5	0,9

ME SE	MN						PV						SO						VA						
	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	0,4	0,8	1,3	1,6	1,1	0,4	0,4	0,8	1,3	1,6	1,0	0,5	0,5	1,0	1,3	1,5	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	1,4	2,3	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	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 XVIII – Irradiazione globale giornaliera media mensile incidente nelle province lombarde, [kWh/m²]

E.5.2.9 Apporti solari dovuti alle pareti opache esterne

Se durante la stagione invernale, in Lombardia, gli apporti solari sulle pareti opache esterne possono essere trascurati, in quanto rappresentano una piccola parte degli apporti solari totali e considerando che sono parzialmente compensati dalla dispersione per radiazione dell'edificio verso l'esterno, durante la stagione estiva è necessario provvedere alla loro quantificazione.

Tali apporti rientrano nel calcolo del fabbisogno energetico per il raffrescamento dell'edificio, equazione [4], e sono definiti dalla seguente relazione:

$$Q_{SE} = N \cdot \sum_j \bar{H}_{s,j} \cdot \left(\sum_i \alpha_i \cdot A_{L,i} \cdot F_h \cdot F_{er,i} \cdot \frac{U_i}{h_e} \right) \cdot 0,85 \tag{20}$$

dove:

- Q_{SE} è la quantità di energia mensile assorbita dalle pareti opache esterne per effetto della radiazione solare, espressa in *kWh*.
- α_i fattore di assorbimento solare medio della superficie assorbente della parete opaca, *i*, rivolta verso l'esterno (Prospetto XIX);
- A_L è la superficie lorda della superficie della parete opaca rivolta verso l'esterno, espressa in *m*;
- F_{er} è il coefficiente di riduzione che tiene conto dell'incidenza del flusso radiativo emesso dalla superficie verso la volta celeste (Prospetto XIX);
- U_i trasmittanza termica della parete opaca, *i*, rivolta verso l'esterno, espressa in *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 XIX – 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}

E.5.2.10 Apporti solari dovuti a spazi soleggiati

La procedura di seguito descritta viene applicata, per la sola stagione invernale, in caso di spazi soleggiati non riscaldati prossimi a spazi riscaldati (esempio verande e serre adiacenti) in cui è presente una parete divisoria tra il volume riscaldato e quello soleggiato.

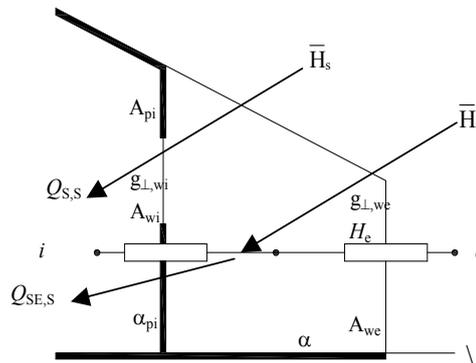


Figura 7 – Spazio soleggiato contiguo a uno spazio riscaldato con indicati i coefficienti di dispersione termica e degli apporti

Se invece lo spazio soleggiato è climatizzato oppure è presente una apertura permanente fra lo spazio climatizzato e quello soleggiato, allora tutta questa volumetria deve essere considerata e conseguentemente trattata come spazio climatizzato.

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

$$Q_{T,S} = H_{TS} \cdot (\theta_i - \theta_e) \cdot t \cdot 10^{-3} \tag{21}$$

dove:

- $Q_{T,S}$ è la quantità totale di energia trasferita per trasmissione attraverso uno spazio soleggiato adiacente all'ambiente a temperatura controllata considerato, espressa in *kWh*;
- $H_{T,S}$ è il coefficiente di dispersione termica per trasmissione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente esterno attraverso lo spazio non riscaldato, espresso in *W/K*;
- θ_i è la temperatura interna di progetto dell'ambiente climatizzato considerato (pari a 20 °C durante la stagione invernale e pari a 26 °C nel corso della stagione estiva), espressa in °C;
- θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, espressa in °C (si veda il paragrafo E.5.2.5.1);
- t* indica le ore di funzionamento dell'impianto di climatizzazione, espresso in *h*.

Il coefficiente di dispersione termica per trasmissione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente esterno attraverso lo spazio non riscaldato, $H_{T,S}$, viene calcolato attraverso la seguente relazione:

$$H_{T,S} = H_i \cdot b \quad \text{con} \quad b = \frac{H_e}{H_i + H_e} \quad (22)$$

dove:

- $H_{T,S}$ è il coefficiente di dispersione termica per trasmissione tra l'ambiente a temperatura controllata e l'ambiente esterno attraverso lo spazio non riscaldato, espresso in W/K ;
- H_i è il coefficiente di perdita di calore dall'ambiente a temperatura controllata allo spazio soleggiato, espresso in W/K ;
- H_e è il coefficiente di perdita di calore dallo spazio soleggiato all'ambiente esterno, espresso in W/K .

Il coefficiente di perdita di calore dall'ambiente a temperatura controllata allo spazio soleggiato è calcolato come segue:

$$H_i = (A_{L,pi} \cdot U_{pi}) + (A_{L,wi} \cdot U_{wi}) \quad (23)$$

dove:

- H_i è il coefficiente di perdita di calore dall'ambiente a temperatura controllata allo spazio soleggiato, espresso in W/K ;
- $A_{L,pi}$ è l'area lorda della parete opaca divisoria tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio riscaldato, espressa in m^2 ;
- U_{pi} è la trasmittanza della parete opaca divisoria tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, espressa in W/m^2K ;
- $A_{L,wi}$ è l'area lorda dell'elemento trasparente posto tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, espressa in m^2 ;
- U_{wi} è la trasmittanza dell'elemento trasparente posto tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, espressa in W/m^2K .

Il coefficiente di perdita di calore dallo spazio soleggiato all'ambiente esterno viene definito come segue:

$$H_e = \sum_{i=1}^{N_p} (A_{L,pe} \cdot U_{pe})_i + \sum_{j=1}^{N_w} (A_{L,we} \cdot U_{we})_j + H_{V,S} \quad (24)$$

dove:

- H_e è il coefficiente di perdita di calore dalla serra all'ambiente esterno, espresso in W/K ;
- $A_{L,pe}$ è l'area lorda della generica superficie i di parete opaca o pavimento o soffitto divisorio tra la serra e l'ambiente esterno, espressa in m^2 ;
- U_{pe} è la trasmittanza della parete opaca o pavimento o soffitto divisorio tra la serra e l'ambiente esterno, espressa in W/m^2K ;
- $A_{L,we}$ è l'area lorda dell'elemento trasparente j posto tra la serra e l'ambiente esterno, espresso in m^2 ;
- U_{we} è la trasmittanza dell'elemento trasparente j posto tra la serra e l'ambiente esterno, espressa in W/m^2K ;
- $H_{V,S}$ è il coefficiente di perdita di calore per ventilazione dalla serra all'ambiente esterno, espresso in W/K .

Il coefficiente di perdita di calore per ventilazione della serra è definito come segue:

$$H_{V,S} = \dot{V}_s \cdot \rho_a \cdot c_a \quad (25)$$

dove:

- \dot{V}_s è la portata d'aria esterna di ventilazione nello spazio soleggiato, espressa in m^3/h ;
- $\rho_a \cdot c_a$ è la capacità termica volumica dell'aria.

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

$$\dot{V}_s = V_s \cdot n \quad (26)$$

dove:

- V_s è il volume netto dello spazio soleggiato, espresso in m^3 ;
- n è il numero di ricambi d'aria, da assumere pari a $0,5 \text{ h}^{-1}$ per il calcolo del fabbisogno energetico di riscaldamento, se e solo se la serra è collegata all'ambiente climatizzato tramite serramento apribile.

Il contributo dovuto alla riduzione delle perdite per trasmissione, $Q_{SE,S}$, dovuto sia al surriscaldamento dell'ambiente non climatizzato soleggiato per effetto della radiazione solare assorbita dalle varie superfici sia alla radiazione solare direttamente assorbita dalla parte opaca della parete divisoria tra spazio climatizzato e spazio non climatizzato soleggiato, viene calcolato come segue:

$$Q_{SE,S} = N \cdot g_{\perp,we} \cdot F_{T,we} \cdot 0,85 \cdot \left[(1-b) \cdot \sum_j (A_{L,pa,j} \cdot \alpha_{pa,j} \cdot \bar{H}_{s,j}) + b \cdot \bar{H}_{s,pi} \cdot A_{L,pi} \cdot \alpha_{pi} \cdot \frac{U_{pi}}{h_i} \right] \quad (27)$$

dove:

- $Q_{SE,S}$ è la quantità di energia mensile gratuita dovuta ad una serra contigua all'ambiente riscaldato, espressa in kWh ;
- N è il numero dei giorni del mese;
- $g_{\perp,we}$ è la trasmittanza dell'energia solare totale della superficie trasparente del serramento posto tra lo spazio non climatizzato soleggiato e l'esterno (alcuni valori indicativi del coefficiente di trasmissione solare, g_{\perp} , di alcuni tipi di vetri sono riportati nel Prospetto XIII: tali valori devono essere utilizzati solo quando non sono disponibili dati più precisi forniti dal costruttore);
- $F_{T,we}$ è il coefficiente di riduzione dovuto al telaio, pari al rapporto tra l'area trasparente e l'area totale dell'unità vetrata (si assume un valore convenzionale pari a $0,87$);

- 0,85 è il fattore di correzione che tiene conto dell'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata;
- b coefficiente di ponderazione, calcolato tramite la [22];
- A_L è la superficie lorda di ogni superficie opaca assorbente j espressa in m^2 (pedice, pa , per ogni generica superficie dello spazio soleggiato e pedice, pi , per indicare la sola superficie della parete opaca assorbente posta tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio soleggiato);
- j indice della sommatoria per esposizione (la somma a cui si riferisce il pedice j va estesa a tutte le superfici opache dello spazio soleggiato, compresa la superficie della parete opaca posta tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio soleggiato);
- \bar{H}_s è l'irradiazione globale giornaliera media mensile incidente sulla superficie trasparente con esposizione, j , espressa in kWh/m^2 (i valori dell'irradiazione globale giornaliera media mensile, a seconda dell'esposizione, sono riportati nel Prospetto XVIII);
- 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 la sola superficie della parete opaca assorbente posta tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio soleggiato), si veda il Prospetto XIX;
- U_{pi} è la trasmittanza termica della parete opaca posta tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, espressa in W/m^2K ;
- h_i è il coefficiente di scambio termico superficiale interno, pari a $7,7 W/m^2K$.

Si calcolano infine gli apporti solari interni, $Q_{S,S}$, come doppia trasmissione dell'energia solare, attraverso il vetro dello spazio soleggiato e attraverso il vetro della finestra tra l'ambiente a temperatura controllata e lo spazio soleggiato, ovvero:

$$Q_{S,S} = N \cdot \bar{H}_{s,pi} \cdot g_{L,we} \cdot F_{T,we} \cdot 0,85 \cdot g_{L,wi} \cdot F_{T,wi} \cdot 0,85 \cdot A_{L,wi} \quad (28)$$

dove:

- $Q_{S,S}$ è l'apporto di calore diretto dovuto alla radiazione solare che passa prima attraverso il vetro dello spazio soleggiato e poi attraverso il vetro della finestra tra lo spazio climatizzato e quello soleggiato, espresso in kWh ;
- N è il numero dei giorni del mese;
- $\bar{H}_{s,pi}$ è l'irradiazione globale giornaliera media mensile incidente sulla parete divisoria tra lo spazio climatizzato e quello soleggiato, espressa in kWh/m^2 (i valori dell'irradiazione globale giornaliera media mensile, a seconda dell'esposizione, sono riportati nel Prospetto XVIII);
- g_L è la trasmittanza dell'energia solare totale della superficie trasparente del serramento posto tra lo spazio non climatizzato soleggiato e l'esterno (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 climatizzato e quello soleggiato);
- F_T è il coefficiente di riduzione dovuto al telaio, pari al rapporto tra l'area trasparente e l'area totale dell'unità vetrata (si assume un valore convenzionale pari a 0,87);
- 0,85 è il fattore di correzione che tiene conto dell'inclinazione dei raggi solari rispetto alla superficie verticale interessata;
- A_L è la superficie lorda della superficie del serramento vetrato posto sulla parete divisoria tra lo spazio a temperatura controllata e quello soleggiato, espressa in m^2 .

E.5.2.11 Fattore di utilizzazione degli apporti gratuiti per il riscaldamento

Il fattore di utilizzazione degli apporti gratuiti per il riscaldamento, $\eta_{G,H}$, è funzione degli apporti/perdite, γ_H , e di un parametro numerico, a_H , che dipende dall'inerzia dell'edificio, in accordo con le equazioni sotto riportate:

$$\text{se: } \gamma_H \neq 1 \quad \eta_{G,H} = \frac{1 - \gamma_H^{a_H}}{1 - \gamma_H^{a_H + 1}} \quad (29)$$

$$\text{se: } \gamma_H = 1 \quad \eta_{G,H} = \frac{a_H}{a_H + 1} \quad (30)$$

con:

$$\gamma_H = \frac{Q_{G,H}}{Q_{L,H}} \quad (31)$$

dove:

- γ_H è il rapporto apporti/perdite nel mese;
- $Q_{G,H}$ è la quantità di energia mensile gratuita dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare, espressa in kWh ;
- $Q_{L,H}$ è la quantità di energia mensile scambiata per trasmissione e per ventilazione, tra l'ambiente riscaldato e l'ambiente circostante, espressa in kWh .

e con:

$$a_H = a_{0,H} + \frac{\tau_H}{\tau_{0,H}} \quad (32)$$

dove:

- a_H parametro numerico;
- τ_H è la costante di tempo, espressa in h ;
- $\tau_{0,H}$ è la costante di tempo di riferimento, espressa in h ;

I valori di $a_{0,H}$ e $\tau_{0,H}$ sono definiti dalla norma UNI 13790 e ai fini della certificazione energetica degli edifici (funzionamento continuo dell'impianto sulle 24 ore, calcolo mensile) valgono rispettivamente 1 e 15 ore. Pertanto l'equazione [32] può essere scritta come segue:

$$a_H = 1 + \frac{\tau_H}{15} \quad (33)$$

Il valore della costante di tempo, τ_H , si calcola come:

$$\tau_H = \frac{c \cdot V_L}{H_{L,H}} \quad \text{con:} \quad H_{L,H} = H_{T,H} + H_{V,H} \quad (34)$$

dove:

- τ_H è la costante di tempo, espressa in *h*;
- c è la capacità termica volumica, espressa in Wh/m^3K , (Prospetto XX);
- V_L è il volume lordo dell'ambiente climatizzato considerato, espresso in m^3 ;
- H_T è il coefficiente di dispersione termica per trasmissione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espresso in W/K , calcolato secondo la [9];
- H_V è il coefficiente di dispersione termica per ventilazione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espresso in W/K , calcolato secondo la [14];

Tipo di struttura	Capacità termica volumica [Wh/m ³ k]
Edifici con muri in pietra o assimilabili	80,6
Edifici con muri in mattoni pieni o assimilabili	66,7
Edifici con muri in mattoni forati o assimilabili	36,1
Edifici con pareti leggere o isolati dall'interno	19,4

Prospetto XX – Capacità termica volumica della zona termica, espressa in Wh/m^3K

E.5.2.12 Fattore di utilizzazione delle perdite per il raffrescamento

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 dall'inerzia dell'edificio, in accordo con le equazioni qui sotto riportate:

$$\text{se: } \gamma_C \neq 1 \quad \eta_{L,C} = \frac{1 - \gamma_C^{a_C}}{1 - \gamma_C^{-(a_C+1)}} \quad (35)$$

$$\text{se: } \gamma_C = 1 \quad \eta_{L,C} = \frac{a_C}{a_C + 1} \quad (36)$$

$$\text{se: } \gamma_C < 0 \quad \eta_{L,C} = 1 \quad (37)$$

con:

$$\gamma_C = \frac{Q_{G,C}}{Q_{L,C}} \quad (38)$$

dove:

- γ_C è il rapporto apporti/perdite nel mese;
- $Q_{G,C}$ è la quantità di energia mensile dovuta alle sorgenti interne ed alla radiazione solare, espressa in kWh ;
- $Q_{L,C}$ è la quantità di energia mensile scambiata per trasmissione e per ventilazione, tra l'ambiente raffrescato e l'ambiente circostante, espressa in kWh .

e con:

$$a_C = a_{0,C} + \frac{\tau_C}{\tau_{0,C}} \quad (39)$$

dove:

- a_C parametro numerico;
- τ_C è la costante di tempo, espressa in *h*;
- $\tau_{0,C}$ è la costante di tempo di riferimento, espressa in *h*;

I valori di $a_{0,C}$ e $\tau_{0,C}$ sono definiti dalla norma UNI 13790 e ai fini della certificazione energetica degli edifici (funzionamento continuo dell'impianto sulle 24 ore, calcolo mensile) valgono rispettivamente 1 e 15. Pertanto l'equazione [39] può essere scritta come segue:

$$a_C = 1 + \frac{\tau_C}{15} \quad (40)$$

Il valore della costante di tempo, τ_C , si calcola come:

$$\tau_C = \frac{c \cdot V_L}{H_{L,C}} \quad \text{con} \quad H_{L,C} = H_{T,C} + H_{V,C} \quad (41)$$

dove:

- τ_C è la costante di tempo, espressa in *h*;
- c è la capacità termica volumica, espressa in Wh/m^3K , (Prospetto XX);

- V_L è il volume lordo dell'ambiente climatizzato considerato, espresso in m^3 ;
- H_T è il coefficiente di dispersione termica per trasmissione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espresso in W/K , calcolato secondo la [9];
- H_V è il coefficiente di dispersione termica per ventilazione tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espresso in W/K , calcolato secondo la [14].

E.6 Fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione invernale

E.6.1 Fabbisogno annuale di energia primaria per la climatizzazione invernale

Il fabbisogno annuale di energia primaria per il riscaldamento di un ambiente è dato dalla sommatoria del fabbisogno di energia primaria calcolato su base mensile.

$$Q_{EPH,yr} = \sum_i Q_{EPH,i} \tag{42}$$

dove:

- $Q_{EPH,yr}$ è il fabbisogno annuale di energia primaria per il riscaldamento dell'ambiente considerato, espresso in kWh ;
- $Q_{EPH,i}$ è il fabbisogno mensile di energia primaria per il riscaldamento dell'ambiente considerato, espresso in kWh .

E.6.2 Fabbisogno mensile di energia primaria per la climatizzazione invernale

Il fabbisogno mensile di energia primaria per la climatizzazione invernale è dato dall'energia termica e dall'energia elettrica in ingresso, secondo la relazione:

$$Q_{EPH} = (Q_{gH,in} + Q_{EH,in}) \tag{43}$$

dove:

- $Q_{gH,in}$ è l'energia primaria in ingresso al sistema di generazione, espressa in kWh ;
- $Q_{EH,in}$ è l'energia primaria in ingresso al sistema elettrico, espressa in kWh .

Si considera l'impianto per la climatizzazione invernale suddiviso nei seguenti sottosistemi:

- sottosistema di generazione
- sottosistema di accumulo, ove presente;
- sottosistema di distribuzione;
- sottosistema di emissione in ambiente e relativo controllo;
- recuperatore di calore.

Ai fini della certificazione energetica degli edifici, si assume che le perdite termiche dei quattro sottosistemi siano non recuperabili. Il calcolo del fabbisogno mensile di energia primaria si effettua partendo dal fabbisogno termico dell'involucro, sommando progressivamente le perdite dei vari sottosistemi al netto dei recuperi dell'energia elettrica, e viene calcolato secondo lo schema riportato in Figura 8.

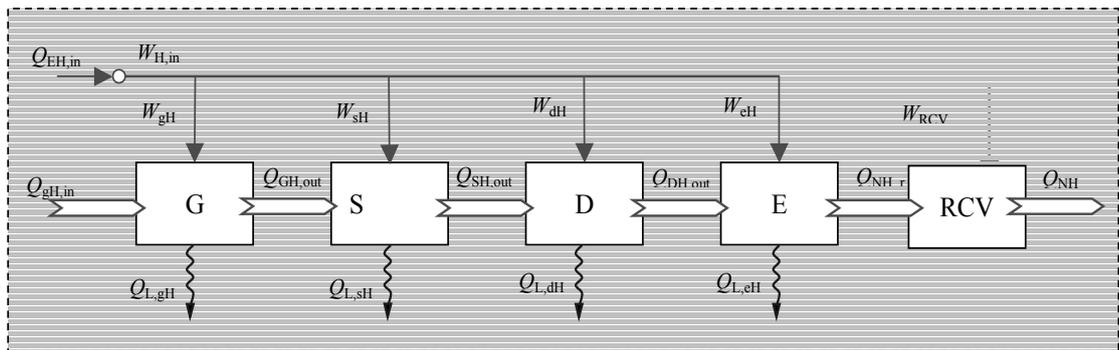


Figura 8 – Schema di calcolo dell'energia primaria per la climatizzazione invernale (Fonte: prEN 15316).

L'energia primaria in ingresso al sistema di generazione si calcola secondo la:

$$Q_{gH,in} = Q_{gH,out} + Q_{L,gH} - k_{gH} \cdot W_{gH} \tag{44}$$

dove:

- $Q_{gH,out}$ è l'energia termica richiesta al sistema di generazione, espressa in kWh ;
- $Q_{L,gH}$ è la perdita termica del sistema di generazione, espressa in kWh ;
- $W_{g,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di generazione, espresso in kWh ;
- k_{gH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di generazione.

L'energia primaria in ingresso al sistema elettrico si calcola secondo la:

$$Q_{EH,in} = (W_{eH} + W_{dH} + W_{sH} + W_{gH} + W_{RCV}) / \eta_{SEN} \tag{45}$$

dove:

- $W_{e,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di emissione, espresso in kWh ;
- $W_{d,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione, espresso in kWh ;
- $W_{s,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo, espresso in kWh ;
- $W_{g,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di generazione, espresso in kWh ;
- η_{SEN} è il rendimento del sistema elettrico nazionale, pari a 0,41;
- W_{RCV} è il fabbisogno di energia elettrica del sistema di ventilazione (recuperatore di calore), espresso in kWh .

Esplicitando la [43] il fabbisogno mensile di energia primaria è dato dalla relazione seguente:

$$Q_{EPH} = Q_{NH} - R_{RCV} + (Q_{L,eH} - k_{eH} \cdot W_{eH}) + (Q_{L,dH} - k_{dH} \cdot W_{dH}) + (Q_{L,sH} - k_{sH} \cdot W_{sH}) + (Q_{L,gH} - k_{gH} \cdot W_{gH}) + (W_{eH} + W_{dH} + W_{sH} + W_{gH} + W_{RCV}) / \eta_{SEN} \quad (46)$$

dove:

- Q_{NH} è il fabbisogno termico per il riscaldamento dell'involucro, definito dall'equazione [3], espresso in kWh ;
- $Q_{L,eH}$ è la perdita termica del sistema di emissione, espressa in kWh ;
- $W_{e,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di emissione, espresso in kWh ;
- k_{eH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di emissione;
- $Q_{L,dH}$ è la perdita termica del sistema di distribuzione, espressa in kWh ;
- $W_{d,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione, espresso in kWh ;
- k_{dH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di distribuzione;
- $Q_{L,sH}$ è la perdita termica del sistema di accumulo, espressa in kWh ;
- $W_{s,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo, espresso in kWh ;
- k_{sH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo;
- $Q_{L,gH}$ è la perdita termica del sistema di generazione, espressa in kWh ;
- $W_{g,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di generazione, espresso in kWh ;
- k_{gH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di generazione;
- W_{RCV} è il fabbisogno di energia elettrica del sistema di ventilazione (recuperatore di calore), espresso in kWh ;
- η_{SEN} è il rendimento del sistema elettrico nazionale, pari a 0,41;
- R_{RCV} è il contributo di un eventuale recuperatore di calore, espresso in kWh e definito dall'equazione:

$$R_{RCV} = Q_V \cdot \eta_{RCV} \quad (47)$$

dove:

- Q_V è la quantità totale di energia trasferita per ventilazione, tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espressa in kWh ;
- η_{RCV} è l'efficienza del recuperatore di calore (pari a 0 se assente).

Il fabbisogno termico per il riscaldamento dell'involucro corretto per tener conto del contributo di un eventuale recuperatore di calore è dato dalla formula:

$$Q_{NH,r} = Q_{NH} - (Q_V \cdot \eta_{RCV}) \quad (48)$$

dove:

- $Q_{NH,r}$ è il fabbisogno termico per il riscaldamento dell'involucro corretto per tener conto del contributo di un eventuale recuperatore di calore, espresso in kWh deve assumere un valore sempre positivo;
- Q_{NH} è il fabbisogno termico per il riscaldamento dell'involucro, definito dall'equazione [3], espresso in kWh ;
- Q_V è la quantità totale di energia trasferita per ventilazione, tra l'ambiente climatizzato e l'ambiente circostante, espressa in kWh ;
- η_{RCV} è l'efficienza del recuperatore di calore (pari a 0 se assente).

Il fabbisogno di energia elettrica mensile del recuperatore di calore, W_{RCV} , è dato dalla relazione:

$$W_{RCV} = \sum_i \dot{W}_{RCV} \cdot h_{RCV} \cdot N \quad (49)$$

dove:

- \dot{W}_{RCV} indica la potenza elettrica nominale del recuperatore di calore, espressa in kW ;
- h_{RCV} è il periodo di funzionamento giornaliero dell'impianto di ventilazione meccanica, espresso in h ;
- N è il numero dei giorni del mese.

E.6.2.1 Perdite e recuperi del sistema di emissione

Le perdite del sottosistema di emissione sono date dalla:

$$Q_{L,eH} = \left(\frac{1}{\eta_{eH}} - 1 \right) \cdot Q_{NH,r} \quad (50)$$

dove:

- $Q_{L,eH}$ è la perdita del sistema di emissione, espressa in kWh ;
- $Q_{NH,r}$ è il fabbisogno energetico per il riscaldamento dell'involucro, definito dall'equazione [48], espresso in kWh .
- η_{eH} è il rendimento del sistema di emissione.

Il rendimento di emissione, η_{eeH} , è funzione del rendimento dei terminali di erogazione del calore, η_{eeH} , e del sistema di controllo, η_{cH} , secondo la:

$$\eta_{eeH} = \frac{1}{\frac{1}{\eta_{eeH}} + \frac{1}{\eta_{cH}} - 1} \quad (51)$$

dove:

- η_{eeH} è il rendimento dei terminali di erogazione del calore;
- η_{cH} è il rendimento del sistema di controllo.

Nel Prospetto XXI sono riportati, a seconda del terminale di erogazione, i valori convenzionali del rendimento di emissione degli emettitori, η_{eeH} , per locali di altezza interna inferiore a 4 metri.

Terminale di erogazione del calore	η_{eeH}
Radiatori su parete esterna isolata	0,96
Radiatori su parete interna	0,95
Ventilconvettori	0,95
Termoconvettori	0,93
Bocchette in sistemi ad aria calda	0,92
Pannelli isolato annegato a pavimento	0,98
Pannelli annegati a pavimento	0,96
Pannelli annegati a soffitto	0,95
Pannelli a parete	0,95

Prospetto XXI – Valori convenzionali del rendimento di emissione in locali di altezza inferiore a 4m, η_{eeH}
(Fonte: Comitato termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione e preparazione acqua calda per usi igienico - sanitari”, 2007)

Nel Prospetto XXII sono riportati, a seconda del terminale di erogazione, i valori convenzionali del rendimento di emissione dei terminali di erogazione, η_{eeH} , per locali di altezza interna superiore a 4 metri.

Terminale di erogazione	Altezza del locale [m]		
	6	10	14
	η_{eeH}		
Generatore d'aria calda singolo a basamento non canalizzato	0,95	0,94	0,93
Generatore d'aria calda canalizzato	0,95	0,94	0,93
Generatore d'aria calda singolo pensile	0,94	0,93	0,92
Aerotermi ad acqua pensili	0,94	0,93	0,92
Aerotermi ad acqua a parete	0,94	0,93	0,92
Generatore d'aria calda singolo pensile a condensazione	0,94	0,93	0,92
Strisce radianti ad acqua o vapore	0,97	0,97	0,96
Strisce radianti a fuoco diretto	0,97	0,97	0,96
Riscaldatore ad infrarossi	0,96	0,96	0,95
Pannelli a pavimento annegati	0,96	0,96	0,95
Pannelli a pavimento (isolati)	0,97	0,97	0,96

Prospetto XXII – Valori convenzionali del rendimento di emissione in locali di altezza superiore a 4m, η_{eeH}
(Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione e preparazione acqua calda per usi igienico - sanitari”, 2007)

Nel caso in cui nell'edificio da certificare ci siano diverse tipologie di terminali di erogazione occorre determinare il rendimento di emissione degli emettitori facendo una media dei rendimenti dei differenti sistemi pesata sul volume riscaldato da ognuno, secondo la:

$$\eta_{eeH} = \frac{\sum_i \eta_{eeH,i} V_i}{V} \quad (52)$$

dove:

- η_{eeH} è il rendimento di emissione dei terminali di erogazione dell'edificio;
- $\eta_{eeH,i}$ è il rendimento di emissione dei terminali di erogazione di tipologia i ;
- V_i è il volume netto riscaldato tramite i terminali di erogazione dell'edificio di tipologia i ;
- V è il volume netto riscaldato dell'edificio.

Nel Prospetto XXIII sono riportati, in funzione della configurazione del sistema impiantistico, i valori convenzionali del rendimento del sistema di controllo, η_{ch} .

Sistema di controllo	Tipologia	Radiatori e convettori	Pannelli radianti isolati	Pannelli radianti integrati
Regolazione manuale	Termostato caldaia	0,84	0,82	0,78
Climatica centralizzata	Regolatore climatico	0,88	0,86	0,82
Singolo ambiente	Reg. on-off	0,94	0,92	0,88
	Reg. modulante (banda 1°C)	0,98	0,96	0,92
	Reg. modulante (banda 2°C)	0,96	0,94	0,90
Climatico e singolo ambiente	Reg. on-off	0,97	0,95	0,93
	Reg. modulante (banda 1°C)	0,99	0,98	0,96
	Reg. modulante (banda 2°C)	0,98	0,97	0,95
Solo zona	Reg. on-off	0,93	0,91	0,87
	Reg. modulante (banda 1°C)	0,97	0,96	0,92
	Reg. modulante (banda 2°C)	0,95	0,93	0,89
Climatico e zona	Reg. on-off	0,96	0,94	0,92
	Reg. modulante (banda 1°C)	0,98	0,97	0,95
	Reg. modulante (banda 2°C)	0,97	0,96	0,94

Prospetto XXIII – Rendimenti di controllo, η_{ch} , per alcune configurazioni impiantistiche (Fonte: UNI 10348)

Il fabbisogno di energia elettrica mensile del sistema di emissione, $W_{e,H}$, è dovuto alla presenza di ventilatori, valvole e sistemi di regolazione.

Se i ventilconvettori sono dotati di termostato sull'aria il fabbisogno di energia elettrica mensile corrispondente è dato dalla relazione:

$$W_{eH} = \sum_i \dot{W}_{eH,i} \cdot t_{on} \cdot N \tag{53}$$

dove:

- $\dot{W}_{eH,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i-esimo al servizio del sistema di emissione, espressa in kW;
- t_{on} indica le ore di funzionamento giornaliero dell'impianto di climatizzazione a fiamma del bruciatore acceso, espresso in h/giorno;
- N è il numero dei giorni del mese.

Solo nel caso in cui il generatore di calore sia costituito da sistema a combustione di biomassa, pompa di calore o l'edificio sia riscaldato tramite teleriscaldamento nella [53] si considera, al posto di t_{on} , il valore del fattore di occupazione F_{oc} , definito al Prospetto X.

In mancanza di termostato sull'aria, il fabbisogno di energia elettrica mensile del sistema di emissione è dato dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari e il tempo di funzionamento dell'impianto di climatizzazione (dato dalle 24 ore di funzionamento giornaliero per il numero di giorni nel mese), secondo la relazione:

$$W_{eH} = \sum_i \dot{W}_{eH,i} \cdot 24 \cdot N \tag{54}$$

Nel caso in cui non siano disponibili i dati di progetto dei componenti dell'impianto, la potenza dei ventilconvettori è desumibile dal Prospetto XXIX.

Portata d'aria dei ventilconvettori	Potenza elettrica [W]
Fino a 200 m³/h	40
Da 200 a 400 m³/h	50
Da 400 a 600 m³/h	60

Prospetto XXIX – Fabbisogni elettrici dei terminali di erogazione del calore (Fonte: Comitato termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione e preparazione acqua calda per usi igienico - sanitari”, 2007)

La frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di emissione, k_{eH} , è uguale al rendimento meccanico nominale degli ausiliari stessi, secondo la relazione:

$$k_{eH} = \frac{\sum_i (\dot{W}_{eH,i} \cdot \eta_{e,AUX,i})}{\sum_i \dot{W}_{eH,i}} \quad (55)$$

dove:

k_{eH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di emissione;

$\dot{W}_{eH,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i -esimo al servizio del sistema di emissione, espressa in kWh ;

$\eta_{e,AUX,i}$ è il rendimento meccanico nominale dell'ausiliario i -esimo del sistema di emissione.

I consumi elettrici degli ausiliari del sistema di emissione si considerano recuperati come energia termica utile in ambiente, dunque, ai fini della certificazione energetica degli edifici, la frazione recuperata dell'energia elettrica, k_{eH} , si assume pari a 1.

E.6.2.2 Perdite e recuperi del sottosistema di distribuzione

Le perdite termiche del sottosistema di distribuzione sono date dalla:

$$Q_{L,dH} = \left(\frac{1}{\eta_{dH}} - 1 \right) \cdot Q_{dH,out} \quad (56)$$

con:

$$Q_{dH,out} = Q_{NH,r} + Q_{L,eH} - k_{eH} \cdot W_{eH} \quad (57)$$

dove:

$Q_{dH,out}$ è l'energia termica richiesta al sistema di distribuzione, espressa in kWh ;

$Q_{NH,r}$ è il fabbisogno energetico per il riscaldamento dell'involucro, definito dall'equazione [48], espresso in kWh ;

$Q_{L,eH}$ è la perdita termica del sistema di emissione, espressa in kWh ;

k_{eH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di emissione;

W_{eH} è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di emissione, espresso in kWh ;

η_{dH} è il rendimento del sistema di distribuzione.

Nel Prospetto XXV sono riportati i rendimenti di distribuzione da considerare nel calcolo, in funzione della configurazione del sistema impiantistico; nel caso in cui i terminali scaldanti siano costituiti da ventilconvettori o pannelli radianti il rendimento di distribuzione deve essere corretto secondo la formula riportata nel Prospetto XXVI.

Tipo di impianto	Tipo di distribuzione	Numero di piani	Anno di installazione impianto distribuzione nel locale caldaia		
			prima del 1976	dopo il 1976	dopo il 1994
			η_d		
IMPIANTO CENTRALIZZATO	VERTICALE. Montanti in traccia nei paramenti interni o nelle intercapedini. Tubazioni posteriori al 1994	1			0,936
		2			0,947
		3			0,958
		4			0,969
		5 e +			0,98
IMPIANTO CENTRALIZZATO	VERTICALE. Montanti in traccia nei paramenti interni o nelle intercapedini. Tubazioni installate tra il 1976 e il 1994	1	0,856	0,868	0,908
		2	0,889	0,901	0,925
		3	0,904	0,917	0,939
		4	0,915	0,927	0,949
		5 e +	0,922	0,934	0,955
IMPIANTO CENTRALIZZATO	VERTICALE. Montanti nelle intercapedini. Tubazioni precedenti al 1976	1	0,824	0,851	0,901
		2	0,876	0,901	0,913
		3	0,889	0,913	0,925
		4	0,901	0,913	0,936
		5 e +	0,913	0,925	0,947
IMPIANTO CENTRALIZZATO	ORIZZONTALE	fino a 3	0,947	0,958	0,980
		oltre 3	0,958	0,969	0,990
IMPIANTO AUTONOMO			0,958	0,969	0,990

Prospetto XXV – Rendimenti di distribuzione, η_{dH}
 (Fonte: Comitato termotecnico Italiano, "Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione e preparazione acqua calda per usi igienico - sanitari", 2007)

Tipologia di terminale di erogazione	η_d corretto
Impianto a ventilconvettori	$1-(1-\eta_{dH}) \cdot 0,60$
Impianto a pannelli	$1-(1-\eta_{dH}) \cdot 0,25$

Prospetto XXVI – Rendimenti di distribuzione, η_{dH} corretti in funzione della tipologia di terminale di erogazione (Fonte: Comitato termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione e preparazione acqua calda per usi igienico - sanitari”, 2007)

Il fabbisogno di energia elettrica mensile del sistema di distribuzione, W_{dH} , è dovuto alla presenza di pompe di circolazione e valvole. Se i sistemi di circolazione sono asserviti al generatore il fabbisogno di energia elettrica corrispondente si calcola secondo la relazione:

$$W_{dH} = \sum_i \dot{W}_{dH,i} \cdot t_{on} \cdot N \tag{58}$$

dove:

- $\dot{W}_{dH,i}$ indica la potenza dell’ausiliario *i*-esimo al servizio del sistema di distribuzione, espressa in kW;
- t_{on} indica le ore di funzionamento dell’impianto di climatizzazione a fiamma del bruciatore acceso, espresso in h;
- N è il numero dei giorni del mese.

Solo nel caso in cui il generatore di calore sia costituito da sistema a combustione di biomassa, pompa di calore o l’edificio sia riscaldato tramite teleriscaldamento nella [58] si considera, al posto di t_{on} , il valore del fattore di occupazione F_{oc} , definito al Prospetto X.

Se i sistemi di distribuzione funzionano continuamente il fabbisogno di energia elettrica mensile è dato dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari e il tempo di funzionamento dell’impianto di climatizzazione (pari alle 24 ore di funzionamento giornaliero per il numero di giorni nel mese), secondo la relazione:

$$W_{dH} = \sum_i \dot{W}_{dH,i} \cdot 24 \cdot N \tag{59}$$

La frazione recuperata dell’energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione, k_{dH} , è uguale al rendimento meccanico nominale degli ausiliari stessi, secondo la relazione:

$$k_{dH} = \frac{\sum_i (\dot{W}_{dH,i} \cdot \eta_{d,AUX,i})}{\sum_i \dot{W}_{dH,i}} \tag{60}$$

dove:

- k_{dH} è la frazione recuperata dell’energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione;
- $\dot{W}_{dH,i}$ indica la potenza dell’ausiliario *i*-esimo al servizio del sistema di distribuzione, espressa in kW;
- $\eta_{d,AUX,i}$ è il rendimento meccanico nominale dell’ausiliare *i*-esimo del sistema di distribuzione.

Si assume per il rendimento meccanico nominale dell’ausiliare *i*-esimo del sistema di distribuzione, $\eta_{d,AUX,i}$, e dunque per la frazione recuperata dell’energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione, k_{dH} , il valore di 0,85.

E.6.2.3 Perdite e recuperi del sistema di accumulo

Qualora sia presente un sistema di accumulo è necessario calcolarne la perdita come:

$$Q_{L,dH} = f'_s \cdot t \cdot N \cdot 10^{-3} \tag{61}$$

dove:

- f'_s è il coefficiente di perdita in funzione della classe di volume dell’accumulo, espresso in W;
- t indica le ore di funzionamento dell’impianto di climatizzazione nel mese (pari alle 24 ore di funzionamento giornaliero per il numero di giorni nel mese), espresso in h.

I valori di f'_s da applicare per il calcolo sono riportati nel Prospetto XXVII.

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 XXVII – 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)

Inoltre è:

$$Q_{sH, out} = Q_{dH, out} + Q_{L, dH} - k_{dH} \cdot W_{dH} \tag{62}$$

dove:

- $Q_{sH, out}$ è l'energia termica richiesta al sistema di accumulo, espressa in kWh ;
- $Q_{dH, out}$ è l'energia termica richiesta al sistema di distribuzione, espressa in kWh ;
- $Q_{L, dH}$ è la perdita termica del sistema di distribuzione, espressa in kWh ;
- $W_{d, H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione, espresso in kWh ;
- k_{dH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di distribuzione.

Il fabbisogno di energia elettrica del sistema di accumulo, $W_{s, H}$, trascurabile nel calcolo solo nel caso in cui l'ausiliario non sia una resistenza di *back-up* o post-riscaldamento per il mantenimento del livello termico, è dato, se la resistenza garantisce esclusivamente la compensazione delle perdite, dal prodotto tra la potenza complessiva degli ausiliari e il tempo di funzionamento dell'ausiliario, secondo la relazione:

$$W_{sH} = \sum_i \dot{W}_{sH, i} \cdot h_{sH} \cdot N \tag{63}$$

dove:

- $\dot{W}_{sH, i}$ indica la potenza dell'ausiliario i -esimo al servizio del sistema di accumulo, espressa in kW ;
- h_{sH} è il periodo di funzionamento giornaliero degli ausiliari, espresso in h , definito dalla eq. [64];
- N è il numero dei giorni del mese.

$$h_{sH} = \frac{Q_{L, sH}}{\dot{W}_{sH} \cdot k_{sH} \cdot N} \tag{64}$$

La frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo, k_{sH} , è uguale al rendimento meccanico nominale degli ausiliari stessi, secondo la relazione:

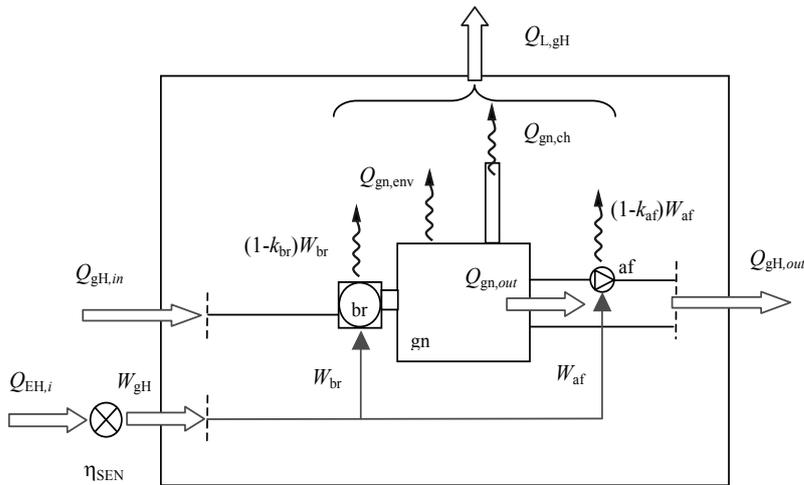
$$k_{sH} = \frac{\sum_i (\dot{W}_{sH} \cdot \eta_{s, AUX})_i}{\sum_i \dot{W}_{sH, i}} \tag{65}$$

dove:

- k_{sH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo;
- $\dot{W}_{sH, i}$ indica la potenza dell'ausiliario i -esimo al servizio del sistema di accumulo, espressa in kW ;
- $\eta_{s, AUX, i}$ è il rendimento meccanico nominale dell'ausiliario i -esimo del sistema di accumulo.

Ai fini della certificazione energetica degli edifici, k_{sH} si assume pari a 1.

E.6.2.4 Perdite e recuperi del sottosistema di generazione



Con riferimento allo schema riportato in Figura 9, la perdita energetica totale del sistema di generazione, $Q_{L, gH}$, è data da:

$$Q_{L, gH} = Q_{gn, env} + Q_{gn, ch} + (1 - K_{br}) \cdot W_{br} + (1 - K_{af}) \cdot W_{af} \tag{66}$$

dove:

- $Q_{gn,env}$ è la perdita termica del generatore al mantello, espressa in kWh ;
- $Q_{gn,ch}$ è la perdita termica del generatore al camino, espressa in kWh .

Il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di generazione è dato dalla somma dell'energia elettrica assorbita dal bruciatore e dell'energia elettrica assorbita dalla pompa, secondo la relazione:

$$W_{gH} = W_{br} + W_{af} \quad (67)$$

dove:

- W_{br} è l'energia elettrica assorbita del bruciatore, espressa in kWh ;
- W_{af} è l'energia elettrica assorbita dalla pompa, espressa in kWh ;
- N è il numero dei giorni del mese.

L'energia elettrica assorbita dal/dai bruciatori del sistema di generazione, W_{br} , si calcola come:

$$W_{br} = t_{on} \cdot N \cdot \sum_i \dot{W}_{br,i} \quad (68)$$

dove:

- \dot{W}_{br} è la potenza nominale del bruciatore i -esimo del sistema di generazione, espressa in kW ;
- t_{on} indica le ore di funzionamento giornaliero dell'impianto di climatizzazione a fiamma del bruciatore acceso, espresso in $h/giorno$.

L'energia elettrica assorbita dalla/e pompe del sistema di generazione, W_{af} , si calcola, per le pompe anticondensa e le pompe interne alla macchina il cui funzionamento è asservito al generatore, come:

$$W_{af} = t_{on} \cdot N \cdot \sum_{i=1}^n \dot{W}_{af,i} \quad (69)$$

dove

- \dot{W}_{af} è la potenza nominale della pompa i -esima del sistema di generazione, espressa in kW ;
- t_{on} indica il tempo di funzionamento con fiamma del bruciatore accesa, espresso in $h/giorno$;
- N è il numero dei giorni del mese.

L'energia elettrica recuperata dagli ausiliari del sistema di generazione e trasferita al fluido termovettore, ossia il termine $K_{gH} W_{gH}$ riportato nell'eq. 46, è dato dalla:

$$k_{gH} \cdot W_{gH} = k_{br} \cdot W_{br} + k_{af} \cdot W_{af} \quad (70)$$

dove:

- K_{br} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dal bruciatore;
- K_{af} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dalla pompa.

La frazione recuperata dell'energia elettrica del/dei bruciatori del sistema di generazione, k_{br} , si calcola come:

$$k_{br} = \frac{\sum_i (\eta_{br} \cdot \dot{W}_{br})_i}{\sum_i \dot{W}_{br,i}} \quad (71)$$

dove:

- $\dot{W}_{br,i}$ è la potenza nominale del bruciatore i -esimo del sistema di generazione, espressa in kWh ;
- η_{br} è il rendimento meccanico nominale del bruciatore i -esimo.

Ai fini della certificazione energetica si assume per il rendimento meccanico del bruciatore i -esimo, e dunque per la frazione recuperata dell'energia elettrica, k_{br} , il valore di 0,8.

La frazione recuperata dell'energia elettrica della/e pompe del sistema di generazione, k_{af} , si calcola come:

$$k_{af} = \frac{\sum_i (\eta_{af} \cdot \dot{W}_{af})_i}{\sum_i \dot{W}_{af,i}} \quad (72)$$

dove:

- \dot{W}_{af} è la potenza nominale della pompa i -esima del sistema di generazione, espressa in kW ;
- η_{af} è il rendimento meccanico nominale della pompa i -esima.

Ai fini della certificazione energetica si assume per il rendimento meccanico della pompa i -esima, e dunque per la frazione recuperata dell'energia elettrica k_{af} , il valore di 0,85.

L'energia termica richiesta al generatore si calcola come:

$$Q_{gn,out} = Q_{gH,out} - K_{af} \cdot W_{af}$$

Le perdite termiche del generatore si calcolano come:

(73)

$$Q_{gn,ch} = \frac{P_{ch,on}}{100} \cdot t_{on} \cdot N \cdot \Phi_{cn} + \frac{P_{ch,off}}{100} \cdot t_{off} \cdot N \cdot \Phi_{cn}$$

(74)

$$Q_{gn,env} = \frac{P_{gn,env}}{100} \cdot t \cdot N \cdot \Phi_{cn}$$

(75)

con:

$$t = t_{on} + t_{off}$$

(76)

$$t_{on} = FC \cdot t \cdot N$$

(77)

dove:

- $Q_{gn,ch}$ è la perdita termica totale al camino del generatore, espressa in *kWh*;
- $Q_{gn,env}$ è la perdita termica al mantello del generatore, espressa in *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 è l'intervallo di tempo di funzionamento del sistema nel mese, espresso in *h/giorno*;
- t_{on} è il tempo di funzionamento giornaliero con fiamma del bruciatore accesa, espresso in *h/giorno*;
- t_{off} tempo di funzionamento giornaliero con fiamma bruciatore spenta, espresso in *h/giorno*;
- Φ_{cn} è la potenza termica nominale al focolare del generatore, espressa in *kW*;
- FC è il fattore di carico al focolare del generatore (campo di validità 0-1).

Il fattore di carico al focolare è definito come:

$$FC = \frac{t_{on}}{t_{on} + t_{off}} = \frac{Q_{gn,in}}{\Phi_{cn} \cdot t \cdot N}$$

(78)

dove

$Q_{gn,in}$ è l'energia del combustibile in ingresso al generatore;

$$Q_{gn,in} = Q_{gH,in}$$

(79)

e si calcola secondo la:

$$FC = \frac{\frac{100 \cdot Q_{gn,out}}{\Phi_{cn} \cdot t \cdot N} + P_{ch,off} + P_{gn,env}}{100 \cdot \frac{\Phi_{cn} + K_{br} \cdot \dot{W}_{br}}{\Phi_{cn}} - P_{ch,on} + P_{ch,off}}$$

(80)

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:

$$P_{ch,on} = [P'_{ch,on} + 0,045 \cdot (\vartheta_{gn,av} - \vartheta_{gn,test})] \cdot FC^n$$

(81)

$$P_{ch,off} = P'_{ch,off} \cdot \frac{(\vartheta_{gn,av} - \vartheta_{a,gn})}{(\vartheta_{gn,test} - \vartheta_{a,test})} \cdot FC^p$$

(82)

$$P_{gn,env} = P'_{gn,env} \cdot k_{gn,env} \cdot \frac{(\vartheta_{gn,av} - \vartheta_{a,gn})}{(\vartheta_{gn,test} - \vartheta_{a,test})} \cdot FC^m$$

(83)

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 mantello del generatore, %;
- $\vartheta_{gn,av}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore (media aritmetica di mandata e ritorno) in condizioni di funzionamento reali, °C;
- $\vartheta_{a,gn}$ è la temperatura media mensile dell'ambiente ospitante il generatore, °C;

- $\vartheta_{gn, test}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore in condizioni di test, pari a 70°C;
- $\vartheta_{a, test}$ è la temperatura dell'ambiente nelle condizioni di test, pari a 20°C;
- $k_{gn, env}$ è la fattore di riduzione delle perdite al mantello del generatore, definito al Prospetto XXXI;
- FC è il fattore di carico al focolare del generatore;
- n esponente definito al prospetto XXXII;
- p esponente definito al prospetto XXXII;
- m esponente definito al prospetto XXXII.

Il valore del fattore di carico FC si determina tramite iterazioni successive:

1. porre al primo passo il valore del fattore di carico pari a 1;
2. determinare il valore: $P_{ch, on}$, $P_{ch, off}$ e $P_{gn, env}$, $Q_{gn, out}$;
3. calcolare nuovamente FC tramite la [80];
4. ripetere il calcolo finché FC converge (variazione di FC inferiore a 0,01).

Nel caso in cui l'edificio, o la porzione di edificio, oggetto di certificazione sia riscaldata tramite un generatore di calore che serve altri edifici o porzioni di edificio è possibile assumere quale potenza termica nominale al focolare, da riportare nella [74], nella [75], nella [78] e nella [80], la potenza corretta, $\Phi_{cn, c}$, secondo la:

$$\Phi_{cn, c} = \Phi_{cn} \frac{V_{L, i}}{V_L} \tag{84}$$

dove:

- $\Phi_{cn, c}$ è la potenza termica nominale al focolare corretta del generatore, espressa in kW;
- Φ_{cn} è la potenza termica nominale al focolare del generatore, espressa in kW;
- $V_{L, i}$ è il volume lordo riscaldato dell'edificio o della porzione di edificio oggetto di certificazione, espresso in m³;
- V_L è il volume lordo riscaldato complessivo riscaldato dal generatore di calore, espresso in m³.

Allo stesso modo è possibile correggere il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari per il sistema di generazione. Le perdite termiche che compaiono nella [81], nella [82] e nella [83], non devono essere corrette.

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".	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 XXXIII.
$P'_{gn, env}$	Perdite percentuali verso l'ambiente attraverso il mantello.	Dati dichiarati dal costruttore. In mancanza di tali dati, valori riportati nel Prospetto XXVIII.	Dati dichiarati dal costruttore. In mancanza di tali dati, valori riportati nel Prospetto XXVIII.
$P'_{ch, off}$	Perdite percentuali al camino con bruciatore spento.	Dati dichiarati dal costruttore. In mancanza di tali dati, valori riportati nel Prospetto XXIX.	Dati dichiarati dal costruttore. In mancanza di tali dati, valori riportati nel Prospetto XXIX.

Prospetto XXVIII – 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 XXIX dove Φ_{cn} è la potenza nominale del focolare espressa in kW e log è il logaritmo in base 10.

Età del generatore	$P'_{gn, env}$ [%]
Fino a 5 anni	$1,72 - 0,44 \cdot \log(\Phi_{cn})$
Da 6 a 11 anni	$6,90 - 1,76 \cdot \log(\Phi_{cn})$
Superiore ai 12 anni	$10,35 - 2,64 \cdot \log(\Phi_{cn})$

Prospetto XXIX – Valori delle perdite per trasmissione attraverso l'involucro, P_d .
(Fonte: elaborazione dati UNI 10348)

Le perdite percentuali nominali al camino a bruciatore spento, $P_{ch,off}$, in mancanza di dati dichiarati dal costruttore, vengono quantificate attraverso i dati riportati nel Prospetto XXX.

Tipo di generatore	$P'_{ch,off}$ [%]
Bruciatori ad aria soffiata con chiusura dell'aria comburente all'arresto	0,2
Bruciatori soffiati a premiscelazione totale	0,2
Generatori con scarico a parete	0,4
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 XXX – Valori delle perdite al camino a bruciatore spento, $P_{ch,off}$
 (Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari”, 2007)

Il valore del fattore di riduzione delle perdite al mantello del generatore, $k_{gn,env}$, è ricavabile dal Prospetto XXXI 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

Prospetto XXXI – Valori del fattore di riduzione delle perdite al mantello del generatore, $k_{gn,env}$
 (Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari”, 2007)

Il valore dell'esponente da utilizzare nel calcolo delle perdite percentuali del generatore è ricavabile dal Prospetto XXXII in relazione alla tipologia del generatore.

Tipo di generatore	n	m	p
Circolazione permanente di acqua in caldaia:			
Generatore a parete	0,05	0	0
Generatore di acciaio	0,1	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	0,05	0,15	0,15
Generatore di acciaio	0,1	0,1	0,1
Generatore in ghisa	0,15	0,05	0,05

Prospetto XXXII – Valori di riferimento degli esponenti n, m e p
 (Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari”, 2007)

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:

$$\theta_{a,gn} = \theta_i - F_T(\theta_i - \theta_e) \tag{85}$$

dove:

- F_T è il fattore correttivo da applicare così da tener conto delle diverse condizioni di temperatura degli ambienti non climatizzati (si veda Prospetto XXXIII);
- θ_e è il valore medio mensile della temperatura media giornaliera esterna, espresso in °C (si veda il paragrafo E.5.2.5.1).

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
Caldaia all'interno	0

Prospetto XXXIII – Valori del fattore di correzione da applicare

Tipologia del generatore	$P'_{ch,on}$ [%]
Generatore atmosferico tipo B	12
Generatore di tipo C11	10
Caldaia a gas con bruciatore ad aria soffiata	10
Caldaia a gasolio/biodiesel con bruciatore ad aria soffiata	10

Prospetto XXXIV – Valori delle perdite termiche percentuali nominali al camino con bruciatore funzionante, cui fare riferimento solo in caso di assenza di allacciamento alla rete del gas

E.6.2.4.1 Generatori multistadio e modulanti

Ai fini della certificazione energetica le perdite termiche del sistema di generazione per i generatori multistadio e modulanti si determinano secondo la metodologia di calcolo riportata al paragrafo E.6.2.4.

E.6.2.4.2 Caldaie a condensazione

Se il generatore opera a condensazione (cioè oltre che essere un generatore a condensazione, 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:

$$P'_{ch,on}^* = P_{ch,on} - R = \left[P'_{ch,on} + 0,045 \cdot (g_{gn,av} - g_{gn,test}) \right] \cdot FC^n - R \quad (86)$$

dove:

- $P_{ch,on}$ è la perdita termica percentuale al camino a bruciatore acceso, %;
- R è il fattore di recupero di condensazione, espresso come percentuale di Φ_{cn} , %;
- $P'_{ch,on}$ è la perdita termica percentuale nominale al camino a bruciatore acceso, %;
- $g_{gn,av}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore (media aritmetica di mandata e ritorno) in condizioni di funzionamento reali, °C;
- $g_{gn,test}$ 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 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:

$$R = \eta_{tu}^{(C)} + P'_{ch,on}^{(D)} + P'_{gn,env}^{(C)} - 100 \quad (87)$$

dove:

- $\eta_{tu}^{(C)}$ è il rendimento termico utile del generatore nelle condizioni 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 di funzionamento a condensazione (C), %;
- $P'_{gn,env}^{(C)}$ indica la perdita termica percentuale al mantello, %.

Le perdite percentuali alla temperatura di condensazione, se non dichiarate dal costruttore, si possono ricavare dalle seguenti correlazioni:

$$P'_{ch,on}^{(D)} \approx P'_{ch,on} + 0,045 \cdot (\theta_{gn,test}^{(C)} - \theta_{gn,test}) \quad (88)$$

$$P'_{gn,env}^{(C)} \approx P'_{gn,env} \cdot \frac{(\theta_{gn,test}^{(C)} - \theta_{a,gn})}{(\theta_{gn,test} - \theta_{a,test})} \quad (89)$$

dove:

- $P'_{ch,on}$ è la perdita termica percentuale nominale al camino a bruciatore acceso, %;
- $P'_{gn,env}$ è la perdita termica percentuale nominale mantello del generatore, %;
- $\theta_{gn,test}^{(C)}$ è la temperatura media dell'acqua nel generatore in condizioni di test, per cui è stato ricavato $\eta_{tu}^{(C)}$, espressa in °C;
- $\theta_{gn,test}$ è la temperatura media acqua generatore in condizioni di test, pari a 70°C;
- $\theta_{a,gn}$ è la temperatura dell'ambiente in cui è installato il generatore, espressa in °C;
- $\theta_{a,test}$ è la temperatura dell'ambiente nelle condizioni di test, pari a 20°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, $\eta_{tu}^{(C)}$:

$$\eta_{tu}^{(C)} \Big|_{30}^{40} \quad \text{allora:} \quad \theta_{gn,test}^{(C)} = 35^\circ\text{C}$$

$$\eta_{tu}^{(C)} \Big|_{30}^{50} \quad \text{allora:} \quad \theta_{gn,test}^{(C)} = 40^\circ\text{C}$$

Il fattore di recupero di condensazione è vincolato alla condizione seguente:

$$\text{se } |R| > \frac{PCS - PCI}{PCI} \cdot 100 \quad \text{allora} \quad R = \frac{PCS - PCI}{PCI} \cdot 100 \quad (90)$$

dove:

- PCS è il potere calorifico superiore del combustibile, definito al prospetto XXXV;
- PCI è il potere calorifico inferiore del combustibile, definito al prospetto XXXV.

La determinazione del fattore di recupero di condensazione, solo nel caso in cui non fossero disponibili i dati del generatore ($\eta_{w}^{(C)}$ e $\theta_{gn, test}^{(C)}$), può riferirsi alla metodologia semplificata seguente in relazione alla tipologia di combustibile utilizzato:

$$R = 0,75 \cdot \frac{PCS - PCI}{PCI} \cdot 100 \quad (91)$$

Se il generatore non opera a condensazione non deve essere determinato il fattore di recupero di condensazione.

I valori di riferimento per il potere calorifico superiore e inferiore dei combustibili sono riportati nel prospetto XXXV.

Tipologia di combustibile	PCI	PCS
Gas naturale	8.250 kcal/m ³	9.158 kcal/m ³
GPL	11.000 kcal/kg	11.987 kcal/kg
Gasolio	10.200 kcal/kg	10.812 kcal/kg
Olio combustibile	9.800 kcal/kg	10.427 kcal/kg
Biomasse - pellet	4.200 kcal/kg	4.600 kcal/kg

Prospetto XXXV – Valori del potere calorifico superiore e inferiore dei combustibili
(Fonte: Bilancio Energetico Nazionale e altre fonti)

E.6.2.4.3 Pompe di calore

Il COP mensile della pompa di calore, se utilizzante energia chimica di combustibile, valutato in termini di energia primaria, è dato da:

$$\overline{COP} = \overline{COP}_T \quad (92)$$

dove:

\overline{COP}_T è il coefficiente di prestazione termica medio mensile della pompa di calore.

Il COP mensile della pompa di calore, se utilizzante energia elettrica, valutato in termini di energia primaria è dato da:

$$\overline{COP} = \overline{COP}_E \cdot \eta_{SEN} \quad (93)$$

dove:

\overline{COP}_E è il coefficiente di prestazione elettrica medio mensile della pompa di calore;

η_{SEN} è il rendimento del sistema elettrico nazionale, pari a 0,41.

Il valore del coefficiente di effetto utile, \overline{COP}_E o \overline{COP}_T , nel caso di pompe di calore del tipo terra-acqua e acqua-acqua viene assunto pari a quello dichiarato dal costruttore.

Nel caso di sistemi del tipo aria-acqua il coefficiente di effetto utile viene calcolato mediante l'equazione:

$$\overline{COP} = \overline{COP}(\theta_r) \cdot \frac{\theta_e + 20}{\theta_r + 20} \cdot \frac{\theta_r + 80}{\theta_e + 80} \quad (94)$$

dove:

$\overline{COP}(\theta_r)$ è il coefficiente di effetto utile alla temperatura esterna nominale, θ_r ;

θ_r è la temperatura esterna nominale, espressa in °C;

θ_e è la temperatura media mensile dell'aria esterna, espressa in °C.

Nel caso di sistemi aria-aria il coefficiente di effetto utile viene calcolato mediante l'equazione [94], utilizzando quale COP totale quello desumibile dalla scheda tecnica della macchina e la temperatura per cui è stato calcolato.

Nel caso il sistema di generazione sia una pompa di calore, il fabbisogno di energia primaria mensile, che deve assumere una valore sempre positivo, si calcola tramite la:

$$Q_{EPH} = \frac{Q_{gh, out}}{\overline{COP}} + (W_{eH} + W_{dH} + W_{sH} + W_{RCV}) / \eta_{SEN} \quad (95)$$

con:

$$Q_{gh, out} = (Q_{NH} - R_{RCV} + Q_{L, eH} - k_{eH} W_{eH} + Q_{L, dH} - k_{dH} W_{dH} + Q_{L, sH} - k_{sH} W_{sH}) \quad (96)$$

dove:

- Q_{NH} è il fabbisogno termico per il riscaldamento dell'involucro, definito dall'equazione [3], espresso in kWh ;
- R_{RCV} è il contributo di un eventuale recuperatore di calore, espresso in kWh (equazione [47]);
- $Q_{L,eH}$ è la perdita termica del sistema di emissione, espressa in kWh ;
- $W_{e,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di emissione, espresso in kWh ;
- k_{eH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di emissione;
- $Q_{L,dH}$ è la perdita termica del sistema di distribuzione, espressa in kWh ;
- $W_{d,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione, espressa in kWh ;
- k_{dH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di distribuzione;
- $Q_{L,sH}$ è la perdita termica del sistema di accumulo, espressa in kWh ;
- $W_{s,H}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo, espresso in kWh ;
- k_{sH} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo;
- $Q_{L,gH}$ è la perdita termica del sistema di generazione, espressa in kWh .

Dove:

$$Q_{L,gH} = \frac{Q_{gh,out}}{COP} - Q_{gh,out} \tag{97}$$

Nel caso di pompa di calore tale valore è negativo.

E.6.2.4.4 Generatori a combustione di biomassa e sistemi di teleriscaldamento

Nel caso di sistemi di teleriscaldamento e impianti a biomassa, le perdite del sistema di generazione si calcolano tramite la:

$$Q_{L,gH} = \left(\frac{1}{\eta_{gH}} - 1 \right) \cdot Q_{gH,out} \tag{98}$$

I valori del rendimento di generazione medio mensile, η_{gH} , sono riportati nel Prospetto XXXVI.

Sistema di riscaldamento	$\eta_{g,H}$
Riscaldamento a legna e cippato	0,75
Riscaldamento a pellets	0,85
Teleriscaldamento	1

Prospetto XXXVI – Rendimento di produzione medio mensile, η_{gH} , per altre impianti di riscaldamento a biomassa e teleriscaldamento (Fonte: elaborazione dati Minergie)

Il valore di $Q_{gH,out}$ si calcola tramite l'equazione [96].

E.6.2.5 Rendimento di produzione medio stagionale

Il rendimento di produzione medio stagionale, $\eta_{p,s}$, è il rapporto tra l'energia termica fornita dal sistema di produzione nella stagione di riscaldamento ed il relativo fabbisogno di energia primaria:

$$\eta_{p,s} = \bar{\eta}_{gH} = \frac{\sum_i Q_{gH,out,i}}{Q_{EPH,yr}} \tag{99}$$

dove:

- $\eta_{p,s}$ è il rendimento di produzione medio stagionale;
- $Q_{gH,out,i}$ è l'energia termica fornita dal sistema di produzione per la climatizzazione invernale nel mese i-esimo, espressa in kWh ;
- $Q_{EPH,yr}$ è il fabbisogno di energia primaria del sistema di produzione nella stagione di riscaldamento, espressa in kWh .

E.6.2.6 Rendimento globale medio stagionale

Il rendimento globale medio stagionale è dato dal rapporto tra il fabbisogno energetico dell'involucro stagionale e il fabbisogno di energia primaria stagionale, secondo la:

$$\eta_{gH,yr} = \frac{Q_{NH,r,yr}}{Q_{EPH,yr}} \tag{100}$$

dove:

- $Q_{NH,r,yr}$ è il fabbisogno energetico annuale per il riscaldamento dell'ambiente considerato, definito dall'equazione [48], espresso in kWh ;
- $Q_{EPH,yr}$ è il fabbisogno di energia primaria per la climatizzazione dell'ambiente considerato relativamente al solo impianto di riscaldamento, espresso in kWh .

E.7 Fabbisogno termico per la produzione di acqua calda sanitaria

Nel caso di impianti dedicati alla sola produzione di acqua calda sanitaria il calcolo del fabbisogno termico e di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria si effettua su base annuale (il rendimento di generazione degli scaldacqua riportato al Prospetto XXXXII si riferisce all'intera stagione).

Nel caso di impianti dedicati alla produzione combinata di acqua calda sanitaria e calore per la climatizzazione invernale occorre effettuare il calcolo del fabbisogno termico e di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria su base mensile.

E.7.1 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, $Q_{w,yr}$, si determina considerando un periodo di utilizzo giornaliero di 24 ore esteso a tutto l'anno.

$$Q_{w,yr} = \sum_{i=1}^{12} Q_{w,i} \quad (101)$$

dove:

- $Q_{w,yr}$ è il fabbisogno termico annuale per la produzione dell'acqua calda sanitaria, espresso in *kWh*;
 $Q_{w,i}$ è il fabbisogno energetico per la produzione dell'acqua calda sanitaria nel mese *i*-esimo, espresso in *kWh*.

E.7.2 Fabbisogno termico mensile per la produzione di acqua calda sanitaria

Il fabbisogno termico mensile per la produzione dell'acqua calda sanitaria è dato da:

$$Q_w = Q'_w \cdot N \cdot A \cdot f \cdot 10^{-3} \quad (102)$$

dove:

- Q_w è il fabbisogno energetico mensile per la produzione di acqua calda sanitaria, espresso in *kWh*;
 Q'_w fabbisogno energetico specifico giornaliero per la produzione di acqua calda sanitaria;
 N è il numero dei giorni del mese;
 A superficie utile, espressa in *m*²;
 f è il fattore di correzione che tiene conto, per edifici residenziali, del numero di servizi igienici di cui l'abitazione è dotata e, per edifici non residenziali, del grado di affollamento.

NEL CASO DI EDIFICI RESIDENZIALI:

- Q'_w è ricavabile dal Prospetto XXXVII;
 f è ricavabile dal Prospetto XXXIX;

NEL CASO DI EDIFICI NON RESIDENZIALI:

- Q'_w è ricavabile dal Prospetto XXXVIII;

$$f = n_s \cdot \frac{F_{oc}}{24} \quad (103)$$

dove:

- n_s è l'indice di affollamento, ossia il numero di persone ai fini progettuali per ogni metro quadrato di superficie calpestabile (Prospetto XI);
 A è la superficie utile, espressa in *m*²;
 F_{oc} è il fattore medio di occupazione giornaliero (Prospetto X).

EDIFICI RESIDENZIALI	
Superficie utile	Fabbisogno specifico (Q'_w) [Wh/ m ² giorno]
A < 50 m ²	87
50 ≤ A < 120 m ²	72
120 ≤ A < 200 m ²	58
A ≥ 200 m ²	43

Prospetto XXXVII– Valori convenzionali relativi ai fabbisogni energetici per l'acqua calda ad usi sanitari per usi residenziali (Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, "Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari", 2003)

EDIFICI NON RESIDENZIALI	
Destinazione d'uso del fabbricato	Fabbisogno specifico (Q'_{w}) [Wh/ persona giorno]
Alberghi e pensioni con servizi per ogni camera con bagno	3500
Alberghi e pensioni con ogni camera con doccia	1745
Alberghi e pensioni con servizi comuni	1455
Collegi, luoghi di ricovero, case di pena, caserme, conventi	1455
Ospedali, cliniche, case di cura e assimilabili con servizi comuni	1455
Ospedali, cliniche, case di cura e assimilabili con servizi in ogni stanza	3500
Edifici per uffici e assimilabili, per attività commerciali e industriali	580
Edifici adibiti ad attività sportive con docce	1165

Prospetto XXXVIII – Valori convenzionali relativi ai fabbisogni energetici per l'acqua calda ad usi sanitari per usi non residenziali (Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, "Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari", 2003)

Numero di bagni	Fattore di correzione f
1	1
2	1,33
3 o più	1,66

Prospetto XXXIX– Fattore di correzione f_{bagni}
(Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, "Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari", 2003)

E.7.3 Fabbisogno termico di energia primaria per la produzione di acqua calda ad usi sanitari

Come già anticipato nel caso di impianti dedicati alla sola produzione di acqua calda sanitaria, il calcolo del fabbisogno termico di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria si effettua su base annuale mentre per impianti dedicati alla produzione combinata di acqua calda e calore per la climatizzazione invernale tale calcolo viene effettuato su base mensile.

Il fabbisogno termico annuale di energia primaria per la produzione di acqua calda è dato dall'energia termica e dall'energia elettrica in ingresso, secondo la relazione:

$$Q_{EPW,yr} = (Q_{gW,in} + Q_{EW,in})_{yr} \quad (104)$$

dove:

$Q_{gW,in}$ è l'energia primaria annuale in ingresso al sistema di generazione, espressa in kWh;

$Q_{EW,in}$ è l'energia primaria annuale in ingresso al sistema elettrico, espressa in kWh.

Il fabbisogno termico mensile di energia primaria per la produzione di acqua calda è dato dall'energia termica e dall'energia elettrica in ingresso in ogni mese i -esimo, secondo la relazione:

$$Q_{EPW,i} = (Q_{gW,in} + Q_{EW,in})_i \quad (105)$$

dove:

$Q_{gW,in}$ è l'energia primaria mensile in ingresso al sistema di generazione, espressa in kWh;

$Q_{EW,in}$ è l'energia primaria mensile in ingresso al sistema elettrico, espressa in kWh.

Nel caso di impianti combinati (calcolo mensile) il fabbisogno termico annuale di energia primaria per la produzione di acqua calda, $Q_{EPW,yr}$ è dato dalla somma del fabbisogno mensile, secondo la relazione:

$$Q_{EPW,yr} = \sum_i Q_{EPW,i} \quad (106)$$

dove:

$Q_{EPW,i}$ è il fabbisogno di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria mensile, espresso in kWh.

Si considera l'impianto per la produzione di acqua calda sanitaria suddiviso nei seguenti sottosistemi:

- sottosistema di generazione;
- sottosistema di accumulo, ove presente;
- sottosistema di distribuzione;
- sottosistema di erogazione di acqua calda sanitaria.

Il calcolo del fabbisogno di energia primaria si effettua partendo dal fabbisogno termico per l'acqua calda sanitaria (riferito al mese per impianti combinati e riferito all'intero anno per impianti dedicati alla sola acqua calda sanitaria), sommando progressivamente le perdite dei vari sottosistemi al netto dei recuperi dell'energia elettrica, e viene calcolato secondo lo schema riportato in Figura 10.

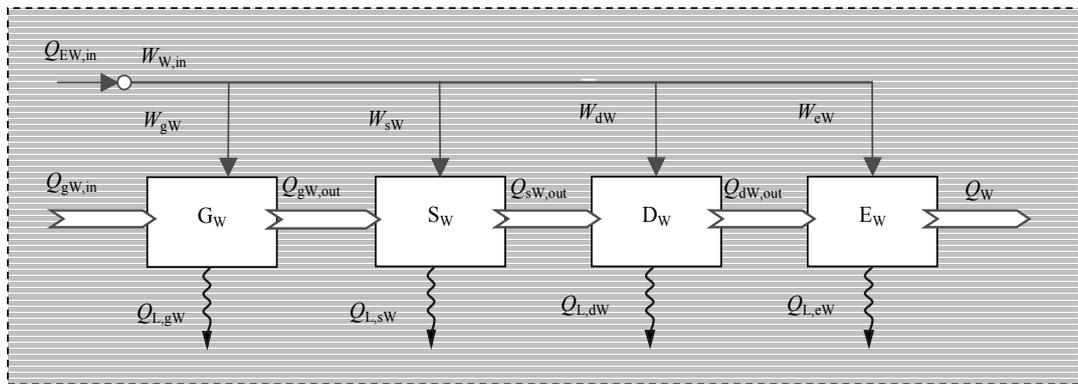


Figura 10 – Schema di calcolo dell'energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria (Fonte: prEN 15316)

Esplicitando la [104] o la [105] il fabbisogno mensile, o annuale, di energia primaria è dato dalla relazione seguente:

$$Q_{EPW} = Q_w + (Q_{L,eW} - k_{eW} \cdot W_{eW}) + (Q_{L,dW} - k_{dW} \cdot W_{dW}) + (Q_{L,sW} - k_{sW} \cdot W_{sW}) + (Q_{L,gW} - k_{gW} \cdot W_{gW}) + (W_{eW} + W_{dW} + W_{sW} + W_{gW}) / \eta_{SEN} \quad (107)$$

dove:

- Q_w è il fabbisogno termico per l'acqua calda sanitaria, definito dall'equazione [102], espresso in *kWh*;
- $Q_{L,eW}$ è la perdita termica del sistema di erogazione, espressa in *kWh*;
- $W_{e,W}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di erogazione, espresso in *kWh*;
- k_{eW} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di erogazione;
- $Q_{L,dW}$ è la perdita termica del sistema di distribuzione, espressa in *kWh*;
- $W_{d,W}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione, espresso in *kWh*;
- k_{dW} è la frazione recuperata dell'energia elettrica assorbita dagli ausiliari del sistema di distribuzione;
- $Q_{L,sW}$ è la perdita termica del sistema di accumulo, espressa in *kWh*;
- $W_{s,W}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo, espresso in *kWh*;
- k_{sW} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo;
- $Q_{L,gW}$ è la perdita termica del sistema di generazione, espressa in *kWh*;
- $W_{g,W}$ è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di generazione, espresso in *kWh*.

E.7.3.1 Perdite e recuperi del sottosistema di erogazione

Le perdite del sistema di erogazione dell'acqua calda sanitaria si calcolano tramite la:

$$Q_{L,eW} = \left(\frac{1}{\eta_{eW}} - 1 \right) \cdot Q_w \quad (108)$$

dove:

- $Q_{L,eW}$ è la perdita termica del sistema di erogazione, espressa in *kWh*;
- Q_w è il fabbisogno energetico per l'acqua calda sanitaria, definito dall'equazione [102], espresso in *kWh*;
- η_{eW} è il rendimento del sistema di erogazione.

Si assume per il rendimento di erogazione η_{eW} il valore di 0,95.

Le perdite così calcolate si considerano tutte non recuperabili.

Il fabbisogno di energia elettrica del sistema di erogazione, $W_{e,W}$, è legato a 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:

$$W_{eW} = \sum_i \dot{W}_{eW,i} \cdot t \quad (109)$$

- $\dot{W}_{eW,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i-esimo al servizio del sistema di erogazione, espressa in *kW*;
- t indica le ore di funzionamento dell'impianto di acqua calda sanitaria, espresse in *h*.

Ai fini della certificazione si assume che la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di erogazione, k_{eW} , sia pari ad 1 nel caso in cui l'ausiliario sia una resistenza elettrica per riscaldamento istantaneo dell'acqua calda sanitaria e a 0 in tutti gli altri casi.

E.7.3.2 Perdite e recuperi del sottosistema di distribuzione

Le perdite del sistema di distribuzione dell'acqua calda sanitaria si calcolano tramite la:

$$Q_{L,dw} = \left(\frac{1}{\eta_{dw}} - 1 \right) \cdot (Q_w + Q_{L,ew} - k_{ew} W_{ew}) \quad (110)$$

dove:

- $Q_{L,dw}$ è la perdita termica del sistema di distribuzione, espressa in kWh ;
- $Q_{L,ew}$ è la perdita del sistema di erogazione, espressa in kWh ;
- Q_w è il fabbisogno energetico per l'acqua calda sanitaria, definito dall'equazione [102], espresso in kWh ;
- $W_{e,w}$ è il fabbisogno di energia elettrica del sistema di erogazione, espresso in kWh ;
- η_{dw} è il rendimento del sistema di distribuzione.

Supponendo di semplificare e di considerare tutte le perdite non recuperabili sulla base dei valori dei coefficienti di perdita per distribuzione forniti dalla Raccomandazione CTI-R 03/3, si possono ipotizzare in funzione delle possibili configurazioni impiantistiche i rendimenti di distribuzione indicati nel Prospetto XXXX.

Tipologia del sistema	Tipo di distribuzione	η_{dw}
Sistemi installati prima della 373/76	senza ricircolo	0,88
	con ricircolo	0,73
Sistemi installati dopo la 373/76	senza ricircolo	0,92
	con ricircolo	0,85
Sistemi autonomi con generatore combinato o dedicato con portata termica < 35 kW	senza ricircolo	0,85

Prospetto XXXX – Elaborazione dei dati relativi al coefficiente di perdita, η_{dw} , forniti nella Raccomandazione CTI-R (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 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:

$$W_{d,w} = \sum_i \dot{W}_{dw,i} \cdot t \quad (111)$$

- $\dot{W}_{dw,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i-esimo al servizio del sistema di distribuzione, espressa in kW ;
- t indica le ore di funzionamento dell'impianto di acqua calda sanitaria, espresse in h .

La frazione dell'energia elettrica recuperata k_{dw} , è uguale al rendimento meccanico nominale degli ausiliari stessi e viene assunta pari a 0,85.

E.7.3.3 Perdite e recuperi del sistema di accumulo

Qualora sia presente un sistema di accumulo, è necessario calcolarne la perdita come:

$$Q_{L,sw} = f'_s \cdot t \cdot 10^{-3} \quad (112)$$

dove:

- f'_s è il coefficiente di perdita in funzione della classe di volume dell'accumulo, espresso in W ;
- t indica le ore di funzionamento dell'impianto di acqua calda sanitaria, espresse in h .

I valori di f'_s da applicare per il calcolo sono riportati nel Prospetto XXXXI.

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 XXXXI – 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 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:

$$W_{s,w} = \sum_i \dot{W}_{sw,i} \cdot t \quad (113)$$

dove:

- $\dot{W}_{sw,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i -esimo al servizio del sistema di accumulo, espressa in kW ;
- t indica le ore di funzionamento dell'impianto di acqua calda sanitaria, espresso in h .

La frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo, k_{sW} , è uguale al rendimento meccanico nominale degli ausiliari stessi e, ai fini della certificazione energetica degli edifici, si assume pari a 1.

$$k_{sW} = \frac{\sum_{i=1}^n (\dot{W}_{sw,i} \cdot \eta_{s,AUX,i})}{\sum_{i=1}^n \dot{W}_{sw,i}} \quad (114)$$

dove:

k_{sW} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo;

$\dot{W}_{sw,i}$ indica la potenza dell'ausiliario i -esimo al servizio del sistema di accumulo, espressa in kW ;

$\eta_{s,AUX,i}$ è il rendimento meccanico nominale dell'ausiliare i -esimo del sistema di accumulo.

E.6.3.4 Perdite e recuperi del sistema di generazione

Le perdite del sistema di generazione dell'acqua calda sanitaria si calcolano tramite la:

$$Q_{L,gW} = \left(\frac{1}{\eta_{gW}} - 1 \right) \cdot Q_{gW,out} \quad (115)$$

con:

$$Q_{gW,out} = (Q_w + Q_{L,eW} - k_{eW}W_{eW} + Q_{L,dW} - k_{dW}W_{dW} + Q_{L,sW} - k_{sW}W_{sW}) \quad (116)$$

dove:

- Q_w è il fabbisogno energetico per l'acqua calda sanitaria, definito dall'equazione [102], espresso in kWh ;
- $Q_{L,eW}$ è la perdita termica del sistema di erogazione, espressa in kWh ;
- k_{eW} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di erogazione;
- W_{eW} è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di erogazione, espresso in kWh ;
- $Q_{L,dW}$ è la perdita termica del sistema di distribuzione, espressa in kWh ;
- k_{dW} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione;
- W_{dW} è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di distribuzione, espresso in kWh ;
- $Q_{L,sW}$ è la perdita termica del sistema di accumulo, espressa in kWh ;
- k_{sW} è la frazione recuperata dell'energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo;
- W_{sW} è il fabbisogno di energia elettrica degli ausiliari del sistema di accumulo, espresso in kWh ;
- η_{gW} è il rendimento del sistema di generazione.

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, il rendimento del sistema di generazione da applicare nel calcolo si desume dal Prospetto XXXXII.

Tipo di apparecchio	Versione	η_{pACS}
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		0,75
Bollitori ad accumulo a fuoco diretto	A camera aperta	0,70
	A condensazione	0,90

Prospetto XXXXII – Rendimenti di produzione nel caso di produzione per singola unità immobiliare (Fonte: Comitato Termotecnico Italiano, “Prestazioni energetiche degli edifici. Climatizzazione invernale e preparazione acqua calda per usi igienico-sanitari”, 2007)

I rendimenti forniti dal Prospetto XXXXII tengono già conto, per gli apparecchi ad accumulo, della perdita di accumulo, valutata pari a circa il 10%.

Ai fini del calcolo dell'energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria, nel caso in cui il generatore unifamiliare sia un bollitore elettrico ad accumulo occorre moltiplicarne il rendimento di produzione, dedotto dal Prospetto XXXXII, per il rendimento del sistema elettrico nazionale.

E.7.4 Fabbisogno di energia primaria per impianti combinati (acqua calda ad uso sanitario e climatizzazione invernale)

Nel caso in cui la produzione di acqua calda sanitaria (ACS) avvenga a carico della centrale termica per la climatizzazione invernale (produzione combinata), il fabbisogno energetico complessivo sia per la climatizzazione invernale sia per la produzione di ACS, è dato, per ogni mese, da:

$$Q_{EPH+W,i} = (Q_{gH,in} + Q_{EH,in} + Q_{EW,in})_i \tag{117}$$

con riferimento allo schema di calcolo riportato in Figura 11.

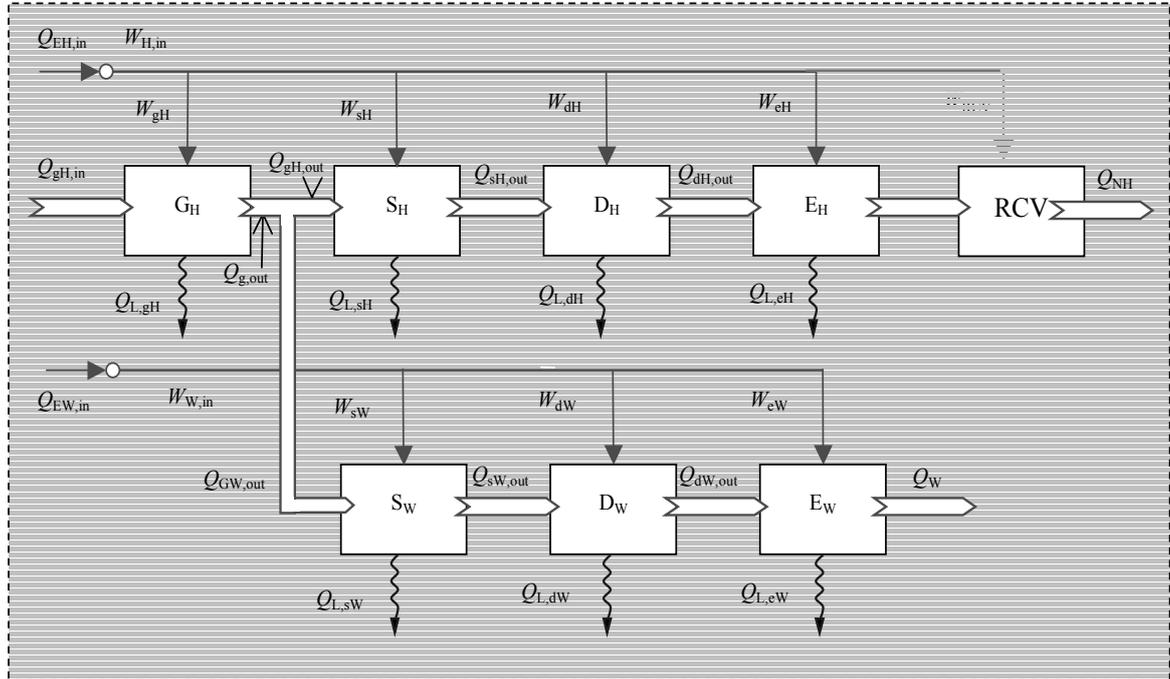


Figura 11 – Schema di calcolo dell’energia primaria per impianti combinati per la climatizzazione invernale e la produzione di acqua calda sanitaria (Fonte: prEN 15316)

Esplicitando la (104) si ha:

$$Q_{EPHW} = Q_{NH} - R_{RCV} + (Q_{L,eH} - k_{eH} \cdot W_{eH}) + (Q_{L,dH} - k_{dH} \cdot W_{dH}) + (Q_{L,sH} - k_{sH} \cdot W_{sH}) + Q_W + (Q_{L,eW} - k_{eW} \cdot W_{eW}) + (Q_{L,dW} - k_{dW} \cdot W_{dW}) + (Q_{L,sW} - k_{sW} \cdot W_{sW}) + (Q_{L,gH} - k_{gH} \cdot W_{gH}) + (W_{eH} + W_{dH} + W_{sH} + W_{gH} + W_{RCV} + W_{eW} + W_{dW} + W_{sW}) / \eta_{SEN} \tag{118}$$

E.8 Contributi dovuti alle fonti energetiche rinnovabili

E.8.1 Solare termico

Il contributo energetico annuale dovuto agli impianti solari termici Q_{ST} viene calcolato moltiplicando l’area di captazione per il valore di resa unitaria in funzione della tipologia di collettore solare impiegato e della località, secondo la relazione:

$$Q_{ST} = A_{ST} \cdot I_{ST} \tag{119}$$

dove:

- A_{ST} area di captazione dell’impianto solare termico, espressa in m^2 ;
- I_{ST} energia prodotta, per unità di superficie da impianti solari termici, espressa in kWh/m^2 .

I valori di energia termica mensile prodotta, per unità di superficie, da impianti solari termici, I_{ST} , vengono determinati con la seguente formula:

$$I_{ST} = G_{ST} \cdot \eta \tag{120}$$

dove:

- G_{ST} è la radiazione solare incidente sul collettore solare in base all’inclinazione (β) e all’azimut (γ) del pannello stesso, espresso in kWh/m^2 , vedi Prospetto XXXXIII;
- η è l’efficienza media del pannello.

Orizzontale		IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno									
MESE	Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia	Sondrio	Varese
GENNAIO	32,61	39,47	36,04	39,48	33,46	40,34	31,75	32,60	31,74	47,21	42,91
FEBBRAIO	51,71	60,19	53,25	52,48	52,47	54,02	50,93	50,93	50,16	68,69	56,34
MARZO	99,02	105,85	96,46	94,75	98,16	97,31	96,46	94,75	94,75	121,21	97,31
APRILE	136,81	133,50	129,36	129,36	139,29	131,02	135,98	134,32	135,15	147,61	127,70
MAGGIO	172,39	175,85	164,65	156,04	176,68	158,63	172,38	172,37	173,23	184,52	164,66
GIUGNO	185,83	188,35	172,47	171,64	199,19	173,32	192,51	196,68	198,36	189,27	171,64
LUGLIO	207,27	210,73	193,47	190,90	215,87	190,90	211,57	213,28	214,14	193,53	190,03
AGOSTO	166,61	173,48	161,46	154,60	173,46	156,32	168,32	170,03	170,89	172,65	156,32
SETTEMBRE	115,76	121,54	115,76	108,32	118,24	110,80	114,10	114,10	113,28	131,47	113,28
OTTOBRE	71,71	78,54	77,69	76,84	71,71	77,69	70,00	69,15	68,30	86,23	76,84
NOVEMBRE	36,48	43,95	38,97	40,64	37,31	42,29	36,48	36,48	35,65	55,57	46,44
DICEMBRE	28,37	36,96	33,53	34,39	28,36	35,25	27,50	28,36	27,50	40,42	40,41

Inclinazione	10°	Esposizione	Sud	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
MESE	Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia	Sondrio	Varese	
GENNAIO	38,25	48,28	43,39	48,56	39,23	49,89	36,93	38,03	36,84	60,70	53,70	
FEBBRAIO	59,18	70,47	61,35	60,41	59,99	62,49	58,07	57,98	57,00	82,52	65,54	
MARZO	108,53	116,72	105,61	103,65	107,34	106,72	105,41	103,31	103,33	135,74	106,69	
APRILE	143,74	140,14	135,66	135,71	146,33	137,54	142,77	140,90	141,82	155,88	133,90	
MAGGIO	175,67	179,26	167,74	158,88	180,01	161,56	175,62	175,56	176,46	188,43	167,78	
GIUGNO	186,86	189,42	173,45	172,64	200,22	174,34	193,55	197,70	199,40	190,50	172,64	
LUGLIO	209,85	213,41	195,86	193,26	218,51	193,28	214,19	215,88	216,78	196,05	192,38	
AGOSTO	173,08	180,47	167,66	160,37	180,29	162,22	174,85	176,62	177,56	179,84	162,21	
SETTEMBRE	125,08	131,81	125,20	116,68	127,78	119,56	123,10	123,03	122,10	143,74	122,40	
OTTOBRE	81,53	90,34	89,36	88,36	81,31	89,50	79,25	78,07	77,01	100,89	88,36	
NOVEMBRE	42,49	53,10	46,14	48,59	43,41	51,01	42,38	42,28	41,16	70,90	56,97	
DICEMBRE	33,84	46,96	41,82	43,28	33,59	44,67	32,46	33,60	32,37	53,25	52,74	

Inclinazione	30°	Esposizione	Sud	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
MESE	Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia	Sondrio	Varese	
GENNAIO	47,22	62,67	55,28	63,45	48,39	65,60	45,09	46,61	44,86	83,24	71,55	
FEBBRAIO	70,40	86,29	73,64	72,44	71,24	75,39	68,75	68,50	67,16	104,30	79,63	
MARZO	120,76	130,96	117,37	115,05	119,03	118,87	116,80	114,12	114,16	155,56	118,81	
APRILE	148,91	145,04	140,25	140,37	151,54	142,40	147,76	145,63	146,65	162,73	138,40	
MAGGIO	172,50	176,12	164,74	155,98	176,63	158,68	172,37	172,23	173,14	185,64	164,85	
GIUGNO	179,13	181,61	166,47	165,76	191,65	167,41	185,41	189,27	190,90	183,00	165,77	
LUGLIO	203,39	206,90	189,95	187,50	211,56	187,54	207,49	209,02	209,91	190,43	186,65	
AGOSTO	175,64	183,48	170,10	162,50	182,99	164,48	177,40	179,15	180,15	183,28	164,44	
SETTEMBRE	135,83	143,85	136,15	126,21	138,75	129,64	133,38	133,18	132,10	158,70	132,95	
OTTOBRE	95,90	107,90	106,74	105,51	95,29	107,12	92,70	90,98	89,59	123,15	105,53	
NOVEMBRE	51,89	67,85	57,55	61,36	52,97	65,07	51,61	51,32	49,71	96,29	74,10	
DICEMBRE	42,71	63,68	55,59	58,09	42,00	60,42	40,43	42,05	40,18	74,98	73,55	

Inclinazione	60°	Esposizione	Sud	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO	53,04	73,25	63,71	74,54	54,30	77,43	50,19	52,02	49,80	101,27	85,26	
FEBBRAIO	75,73	95,05	79,83	78,47	76,49	82,09	73,63	73,21	71,64	117,86	87,21	
MARZO	119,94	130,99	116,50	114,12	117,81	118,27	115,57	112,58	112,65	158,48	118,17	
APRILE	134,39	130,86	126,53	126,73	136,56	128,64	133,21	131,13	132,09	147,84	124,91	
MAGGIO	144,31	147,31	138,16	131,09	147,39	133,33	144,08	143,85	144,61	155,61	138,35	
GIUGNO	144,52	146,47	135,06	134,60	153,68	135,90	149,14	151,91	153,16	148,07	134,61	
LUGLIO	165,77	168,58	155,53	153,72	171,73	153,81	168,79	169,80	170,52	156,35	153,07	
AGOSTO	153,37	160,33	148,71	142,14	159,52	143,92	154,78	156,18	157,08	160,77	143,85	
SETTEMBRE	130,39	138,64	130,92	120,90	133,07	124,42	127,77	127,44	126,37	154,56	127,77	
OTTOBRE	101,51	115,67	114,46	113,14	100,50	115,10	97,64	95,50	93,92	134,48	113,18	
NOVEMBRE	57,62	78,09	65,00	70,00	58,73	74,82	57,14	56,67	54,65	115,95	86,47	
DICEMBRE	48,98	77,07	66,35	69,84	47,80	73,02	45,87	47,88	45,45	93,20	90,79	

Inclinazione	90°	Esposizione	Sud	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO	48,51	68,35	59,06	69,78	49,60	72,66	45,67	47,39	45,24	96,49	80,37	
FEBBRAIO	66,27	84,12	70,15	68,97	66,81	72,33	64,26	63,81	62,38	105,74	77,04	
MARZO	96,78	105,92	94,09	92,20	94,82	95,66	93,09	90,55	90,63	129,19	95,55	
APRILE	97,17	94,80	91,92	92,13	98,44	93,48	96,26	94,73	95,41	106,96	90,88	
MAGGIO	95,72	97,50	92,37	88,34	97,21	89,68	95,47	95,22	95,68	102,78	92,57	
GIUGNO	91,90	92,97	87,20	87,05	96,17	87,77	94,10	95,32	95,97	94,37	87,06	
LUGLIO	105,06	106,59	99,96	99,11	107,70	99,20	106,42	106,76	107,15	100,87	98,77	
AGOSTO	105,93	110,38	103,18	99,08	109,49	100,26	106,69	107,43	108,02	111,25	100,19	
SETTEMBRE	100,89	107,31	101,46	93,79	102,73	96,55	98,77	98,41	97,62	120,15	99,12	
OTTOBRE	87,04	99,75	98,78	97,69	85,94	99,48	83,50	81,51	80,12	117,16	97,73	
NOVEMBRE	52,12	71,94	59,35	64,24	53,05	68,95	51,59	51,08	49,15	109,31	80,24	
DICEMBRE	45,50	73,55	62,91	66,48	44,21	69,70	42,36	44,29	41,90	90,20	87,51	

Inclinazione	90°	Esposizione	E/O	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO	22,92	29,44	26,29	29,69	23,49	30,58	22,04	22,72	21,97	37,81	33,07	
FEBBRAIO	35,96	43,43	37,46	36,87	36,41	38,26	35,20	35,11	34,47	51,72	40,26	
MARZO	66,38	71,81	64,56	63,32	65,48	65,36	64,28	62,85	62,87	84,87	65,33	
APRILE	88,22	85,90	83,03	83,11	89,77	84,33	87,52	86,23	86,84	96,60	81,93	
MAGGIO	107,94	110,33	102,88	97,17	110,61	98,94	107,83	107,73	108,33	116,70	102,97	
GIUGNO	115,08	116,79	106,47	106,00	123,62	107,13	119,36	121,98	123,11	117,83	106,00	
LUGLIO	130,13	132,53	121,07	119,43	135,62	119,48	132,89	133,90	134,51	121,48	118,86	
AGOSTO	106,88	111,81	103,44	98,70	111,44	99,94	107,96	109,04	109,67	111,78	99,91	
SETTEMBRE	76,90	81,39	77,08	71,52	78,53	73,44	75,53	75,42	74,81	89,72	75,30	
OTTOBRE	49,95	55,82	55,23	54,61	49,69	55,39	48,40	47,57	46,89	63,17	54,62	
NOVEMBRE	25,54	32,48	27,97	29,60	26,08	31,20	25,45	25,35	24,63	44,49	35,10	
DICEMBRE	20,26	28,77	25,46	26,44	20,05	27,36	19,36	20,06	19,28	33,08	32,63	



Inclinazione	90°	Esposizione	SE/SO	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO	38,87	53,57	46,66	54,55	39,76	56,66	36,78	38,10	36,49	74,08	62,35	
FEBBRAIO	54,84	68,78	57,82	56,86	55,34	59,48	53,30	52,98	51,85	85,39	63,17	
MARZO	86,97	95,04	84,50	82,79	85,35	85,83	83,75	81,55	81,60	115,31	85,74	
APRILE	98,90	96,27	93,05	93,22	100,47	94,67	97,99	96,40	97,12	109,16	91,86	
MAGGIO	107,19	109,48	102,57	97,23	109,49	98,93	107,00	106,81	107,39	115,87	102,72	
GIUGNO	107,58	109,06	100,45	100,11	114,48	101,10	111,06	113,14	114,10	110,32	100,12	
LUGLIO	123,61	125,75	115,86	114,50	128,10	114,57	125,88	126,63	127,18	116,54	114,00	
AGOSTO	113,61	118,89	110,13	105,18	118,19	106,54	114,64	115,67	116,36	119,37	106,48	
SETTEMBRE	95,13	101,24	95,57	88,19	97,03	90,81	93,16	92,88	92,11	113,20	93,27	
OTTOBRE	73,39	83,63	82,79	81,86	72,60	83,28	70,57	69,00	67,86	97,38	81,89	
NOVEMBRE	42,05	56,89	47,43	51,06	42,82	54,57	41,69	41,33	39,87	84,47	63,01	
DICEMBRE	36,07	56,59	48,78	51,35	35,18	53,69	33,78	35,23	33,47	68,51	66,66	

Inclinazione	latitudine	Esposizione	Sud	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
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	

Inclinazione	10°	Esposizione	E/O	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO	32,45	39,37	35,92	39,39	33,30	40,26	31,59	32,44	31,58	47,21	42,85	
FEBBRAIO	51,45	59,97	53,01	52,24	52,22	53,79	50,68	50,67	49,90	68,52	56,11	
MARZO	98,45	105,27	95,90	94,20	97,59	96,75	95,89	94,18	94,18	120,65	96,75	
APRILE	135,92	132,62	128,49	128,50	138,38	130,15	135,08	133,43	134,25	146,68	126,85	
MAGGIO	171,17	174,60	163,48	154,92	175,42	157,49	171,15	171,14	172,00	183,23	163,49	
GIUGNO	184,46	186,97	171,19	170,37	197,72	172,04	191,10	195,23	196,90	187,88	170,38	
LUGLIO	205,78	209,22	192,08	189,52	214,32	189,53	210,05	211,75	212,61	192,14	188,66	
AGOSTO	165,49	172,33	160,38	153,55	172,31	155,26	167,19	168,89	169,75	171,52	155,26	
SETTEMBRE	115,07	120,84	115,07	107,66	117,54	110,13	113,42	113,41	112,59	130,77	112,60	
OTTOBRE	71,37	78,21	77,36	76,51	71,36	77,37	69,65	68,80	67,94	85,94	76,51	
NOVEMBRE	36,31	43,82	38,82	40,50	37,13	42,17	36,31	36,30	35,47	55,57	46,34	
DICEMBRE	28,25	36,93	33,47	34,34	28,24	35,22	27,38	28,24	27,37	40,46	40,43	

Inclinazione	30°	Esposizione	E/O	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO	31,50	38,69	35,13	38,78	32,32	39,70	30,58	31,43	30,56	47,13	42,41	
FEBBRAIO	49,81	58,47	51,43	50,67	50,52	52,25	49,00	48,97	48,19	67,40	54,60	
MARZO	94,61	101,38	92,13	90,47	93,70	93,01	92,05	90,34	90,35	116,86	93,00	
APRILE	129,73	126,53	122,55	122,57	132,07	124,19	128,90	127,27	128,07	140,33	120,97	
MAGGIO	162,59	165,90	155,24	147,05	166,63	149,52	162,56	162,52	163,35	174,28	155,27	
GIUGNO	174,90	177,30	162,26	161,49	187,51	163,09	181,21	185,14	186,73	178,25	161,49	
LUGLIO	195,48	198,80	182,40	179,96	203,61	179,98	199,55	201,15	201,98	182,53	179,14	
AGOSTO	157,80	164,44	152,89	146,31	164,34	147,97	159,42	161,04	161,87	163,78	147,96	
SETTEMBRE	110,39	116,09	110,44	103,17	112,76	105,61	108,74	108,71	107,91	126,04	108,04	
OTTOBRE	69,09	76,01	75,19	74,36	69,01	75,24	67,34	66,44	65,59	84,02	74,36	
NOVEMBRE	35,21	42,96	37,83	39,59	35,99	41,33	35,18	35,15	34,30	55,44	45,66	
DICEMBRE	27,52	36,65	33,03	33,99	27,44	34,93	26,59	27,45	26,56	40,62	40,46	

Inclinazione	60°	Esposizione	E/O	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO	28,31	35,64	32,07	35,84	29,03	36,82	27,35	28,16	27,29	44,72	39,60	
FEBBRAIO	44,56	53,12	46,23	45,53	45,16	47,10	43,72	43,65	42,90	62,34	49,41	
MARZO	83,34	89,75	81,10	79,58	82,36	81,99	80,88	79,22	79,24	104,84	81,97	
APRILE	112,40	109,53	105,98	106,04	114,40	107,52	111,59	110,06	110,80	122,35	104,59	
MAGGIO	139,15	142,10	132,74	125,56	142,59	127,75	139,06	138,98	139,72	149,80	132,81	
GIUGNO	149,00	151,13	138,05	137,42	159,90	138,83	154,46	157,83	159,24	152,22	137,42	
LUGLIO	167,51	170,48	156,07	153,98	174,53	154,01	171,03	172,37	173,12	156,40	153,26	
AGOSTO	136,43	142,45	132,11	126,24	142,17	127,75	137,82	139,21	139,97	142,16	127,73	
SETTEMBRE	96,86	102,20	97,00	90,29	98,92	92,58	95,27	95,18	94,45	111,85	94,82	
OTTOBRE	61,85	68,62	67,89	67,14	61,64	68,02	60,09	59,17	58,36	76,83	67,14	
NOVEMBRE	31,59	39,43	34,30	36,11	32,27	37,90	31,52	31,44	30,61	52,60	42,29	
DICEMBRE	24,90	34,36	30,65	31,70	24,73	32,70	23,91	24,74	23,85	38,88	38,51	

Inclinazione	lat	Esposizione	E/O	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	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	

Inclinazione	10°	Esposizione	SE/SO	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO		36,52	45,61	41,15	45,81	37,47	47,00	35,34	36,37	35,28	56,64	50,45
FEBBRAIO		56,89	67,35	58,88	57,99	57,69	59,91	55,88	55,82	54,90	78,36	62,74
MARZO		105,61	113,40	102,79	100,91	104,51	103,83	102,65	100,66	100,68	131,38	103,81
APRILE		141,58	138,07	133,68	133,72	144,14	135,50	140,65	138,84	139,73	153,36	131,95
MAGGIO		174,55	178,11	166,67	157,87	178,87	160,53	174,51	174,47	175,36	187,15	166,70
GIUGNO		186,37	188,92	172,96	172,15	199,74	173,85	193,06	197,23	198,92	189,96	172,16
LUGLIO		208,95	212,49	195,00	192,41	217,60	192,42	213,28	214,98	215,87	195,15	191,53
AGOSTO		171,07	178,33	165,73	158,55	178,19	160,37	172,83	174,58	175,49	177,64	160,36
SETTEMBRE		122,23	128,69	122,32	114,11	124,86	116,87	120,34	120,29	119,39	140,06	119,61
OTTOBRE		78,53	86,77	85,82	84,86	78,37	85,92	76,42	75,34	74,34	96,48	84,87
NOVEMBRE		40,65	50,32	43,96	46,18	41,54	48,37	40,57	40,50	39,47	66,29	53,78
DICEMBRE		32,17	43,95	39,31	40,59	31,99	41,83	30,95	32,00	30,88	49,39	49,03

Inclinazione	30°	Esposizione	SE/SO	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO		42,28	55,06	48,91	55,61	43,34	57,36	40,55	41,85	40,38	71,68	62,26
FEBBRAIO		64,01	77,64	66,74	65,68	64,82	68,20	62,62	62,45	61,29	92,78	71,85
MARZO		113,11	122,33	109,97	107,84	111,62	111,30	109,56	107,15	107,18	144,32	111,25
APRILE		144,19	140,46	135,84	135,93	146,77	137,87	143,12	141,10	142,07	157,29	134,04
MAGGIO		171,10	174,70	163,30	154,54	175,28	157,22	170,99	170,88	171,78	184,09	163,39
GIUGNO		179,58	182,09	166,66	165,92	192,41	167,59	186,01	189,97	191,63	183,38	165,93
LUGLIO		203,27	206,80	189,62	187,12	211,62	187,16	207,45	209,04	209,94	190,01	186,26
AGOSTO		171,89	179,53	166,43	158,99	179,14	160,92	173,64	175,38	176,35	179,20	160,88
SETTEMBRE		128,78	136,19	129,02	119,79	131,56	122,95	126,54	126,39	125,39	149,74	126,03
OTTOBRE		87,69	98,13	97,07	95,96	87,24	97,35	84,93	83,47	82,24	111,14	95,98
NOVEMBRE		46,66	59,98	51,34	54,48	47,65	57,56	46,46	46,26	44,89	83,25	65,08
DICEMBRE		37,92	55,05	48,41	50,41	37,43	52,28	36,08	37,46	35,91	63,95	62,94

Inclinazione	60°	Esposizione	SE/SO	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
GENNAIO		44,58	60,23	52,80	61,14	45,65	63,34	42,39	43,87	42,12	81,53	69,39
FEBBRAIO		65,16	80,79	68,42	67,28	65,87	70,20	63,49	63,19	61,90	98,93	74,36
MARZO		108,67	118,36	105,56	103,43	106,89	107,07	104,86	102,27	102,32	142,20	106,99
APRILE		130,22	126,74	122,45	122,61	132,45	124,48	129,11	127,11	128,04	143,19	120,83
MAGGIO		147,08	150,27	140,42	132,85	150,52	135,22	146,90	146,71	147,51	158,90	140,58
GIUGNO		150,80	152,95	140,15	139,59	161,27	141,02	156,06	159,26	160,66	154,42	139,60
LUGLIO		172,57	175,64	161,11	159,06	179,41	159,13	176,01	177,24	178,02	161,78	158,34
AGOSTO		152,40	159,48	147,55	140,81	158,81	142,60	153,89	155,38	156,30	159,68	142,55
SETTEMBRE		121,18	128,73	121,60	112,37	123,75	115,59	118,83	118,57	117,58	143,08	118,67
OTTOBRE		88,30	100,01	98,95	97,82	87,56	99,41	85,13	83,41	82,08	115,27	97,84
NOVEMBRE		48,70	64,72	54,44	58,31	49,66	62,06	48,36	48,03	46,43	93,86	71,15
DICEMBRE		40,74	62,24	54,00	56,62	39,92	59,03	38,38	39,97	38,09	74,24	72,56

Inclinazione	latitudine	Esposizione	SE/SO	IRRADIAZIONE SOLARE kWh/m ² anno								
				Milano	Brescia	Bergamo	Como	Cremona	Lecco	Lodi	Mantova	Pavia
MESE												
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	

Prospetto XXXXIII - Irradiazione Solare [kWh/m² anno] (Fonte: Elaborazione ITC-CNR)

L'efficienza media mensile η del pannello viene determinata tramite la seguente relazione:

$$\eta = \eta_0 - \left(a_1 \cdot \frac{\Delta T}{G} \right) - \left(a_2 \cdot \frac{\Delta T^2}{G} \right) \tag{121}$$

dove:

- η_0 è l'efficienza ottica del collettore solare, definita al Prospetto XXXXIV;
- a_1 è il coefficiente di perdita globale del collettore solare del primo ordine, espresso in $W/m^2\text{°C}$, definita al Prospetto XXXXIV;
- a_2 è il coefficiente di perdita globale del collettore solare del secondo ordine, espresso in $W/m^2\text{°C}$, definita al Prospetto XXXXIV;
- G è l'irraggiamento solare, pari a $800 W/m^2$.

con:

$$\Delta T = \theta_f - \theta_e \tag{122}$$

dove:

- θ_f è la temperatura media del fluido, espressa in $^{\circ}C$, definita al Prospetto XXXXV;
- θ_e è la temperatura media mensile, espressa in $^{\circ}C$, (si veda il paragrafo E.5.2.5.1).

	η	a_1	a_2
Non vetrato	0,9	20	0
Vetrato	0,78	3,2	0,015
A evacuazione o sottovuoto	0,76	1,2	0,008

Prospetto XXXXIV - Caratteristiche tecniche di collettori solari tipici (Fonte: ESTIF)

	Da ottobre a febbraio	Da marzo a settembre
Temperatura media fluido	30° C	40° C

Prospetto XXXXV - Temperatura media del fluido (Fonte: Punti Energia)

Il contributo dell'impianto solare termico viene conteggiato nel calcolo del fabbisogno di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria, sia nel caso in cui il pannello sia dedicato alla produzione di acqua calda sanitaria che nel caso in cui sia asservito alla climatizzazione invernale.

Il fabbisogno annuale di energia primaria viene quindi calcolato secondo la relazione seguente:

$$Q_{EPW,yr} = \sum_i Q_{EPW,i} - Q_{ST} \tag{123}$$

dove:

- $Q_{EPW,i}$ è il fabbisogno di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria mensile, espresso in kWh ;
- Q_{ST} è il contributo energetico annuale dovuto agli impianti solari termici, espresso in kWh .

E.8.2 Solare fotovoltaico

Il contributo energetico annuale dovuto agli impianti solari fotovoltaici, Q_{FV} , è dato dalla:

$$Q_{FV,yr} = \sum_i Q_{FV,i} \quad (124)$$

dove:

$Q_{FV,i}$ è il contributo energetico mensile dovuto agli impianti solari fotovoltaici, espresso in kWh .

Il contributo energetico dovuto agli impianti solari fotovoltaici, Q_{FV} , viene calcolato moltiplicando l'area di captazione per il valore di resa unitaria, secondo la:

$$Q_{FV} = A_{FV} \cdot I_{FV}$$

dove:

A_{FV} è l'area di captazione dell'impianto solare fotovoltaico, espressa in m^2 ; (125)

I_{FV} è l'energia elettrica prodotta, per unità di superficie, da impianti solari fotovoltaici, espressa in kWh/m^2 .

I valori di energia elettrica mensile prodotta, per unità di superficie, da impianti solari fotovoltaici, I_{FV} , vengono determinati con la seguente formula:

$$I_{FV} = G_{FV} \cdot \eta \quad (126)$$

dove:

G_{FV} è la radiazione solare incidente sul collettore solare in base all'inclinazione (β) e all'azimut (γ) del pannello stesso, espresso in kWh/m^2 , vedi Prospetto XXXXIII;

η è l'efficienza media del pannello.

I valori di efficienza media del pannello sono definiti per tre tipologie differenti di pannelli solari: monocristallino (efficienza pari a 0,14), policristallino (efficienza pari a 0,12) e amorfo (efficienza pari a 0,07).

Se l'impianto solare fotovoltaico serve una pompa di calore alimentata ad energia elettrica, il calcolo del fabbisogno di energia primaria è dato da:

$$Q_{EPH} = \frac{1}{COP} \left(Q_{NH} - R_{RCV} + (Q_{L,eh} - k_{eh} \cdot W_{eh}) + (Q_{L,dh} - k_{dh} \cdot W_{dh}) + (Q_{L,sh} - k_{sh} \cdot W_{sh}) \right) + (W_{eh} + W_{dh} + W_{sh} + W_{RCV} - Q_{FV}) / \eta_{SEN} \quad (127)$$

E.9. Emissioni di gas ad effetto serra

A seconda del tipo di combustibile utilizzato, viene ricavata la corrispettiva emissione di gas climalteranti.

I fattori di emissione da applicare nella sono riportati nel Prospetto XXXXVI.

Tipo di combustibile utilizzato	f _{em} [kg CO _{2eq} /kWh]
Gas naturale	0,1998
GPL	0,2254
Gasolio e Nafta	0,2642
Olio combustibile	0,2704
Carbone	0,3473
Energia Elettrica	0,3937
Biomasse	0
RSU	0,1703

Prospetto XXXXVI - Fattori di emissione per il calcolo della quantità di CO_{2eq} emessa.

E.9 Indicatori di prestazione energetica dell'edificio

Gli indicatori di prestazione energetica dell'edificio da riportare nell'attestato di certificazione sono qui di seguito elencati:

- Fabbisogno di energia primaria specifico per la climatizzazione invernale (EP_H):

$$EP_H = \frac{Q_{EPH,yr}}{A} \quad [\text{kWh/m}^2 \text{ anno}]$$

$$EP_H = \frac{Q_{EPH,yr}}{V_L} \quad [\text{kWh/m}^3 \text{ anno}]$$

- Fabbisogno energetico specifico dell'involucro per la climatizzazione invernale (EH):

$$E_H = \frac{Q_{NH,yr}}{A} \quad [\text{kWh/m}^2 \text{ anno}]$$

$$E_H = \frac{Q_{NH,yr}}{V_L} \quad [\text{kWh/m}^3 \text{ anno}]$$

- Fabbisogno energetico specifico dell'involucro per la climatizzazione estiva (EC):

$$E_C = \frac{Q_{NC,yr}}{A} \quad [\text{kWh/m}^2 \text{ anno}]$$

$$E_C = \frac{Q_{NC,yr}}{V_L} \quad [\text{kWh/m}^3 \text{ anno}]$$

- Fabbisogno specifico di energia primaria per la produzione di acqua calda sanitaria (EPW):

$$EP_H = \frac{Q_{EPW,yr}}{A} \quad [\text{kWh/m}^2 \text{ anno}]$$

$$EP_H = \frac{Q_{EPW,yr}}{V_L} \quad [\text{kWh/m}^3 \text{ anno}]$$

- Fabbisogno energetico specifico totale per usi termici (riscaldamento e acqua calda) (EP_T):

$$EP_H = \frac{Q_{EPH,yr}}{A} + \frac{Q_{EPW,yr}}{A} \quad [\text{kWh/m}^2 \text{ anno}]$$

$$EP_H = \frac{Q_{EPH,yr}}{V_L} + \frac{Q_{EPW,yr}}{V_L} \quad [\text{kWh/m}^3 \text{ anno}]$$

- Contributo energetico specifico da fonti rinnovabili (E_{FER}):

$$E_{FER} = \left(Q_{ST} + \frac{Q_{FV}}{\eta_{SEN}} \right) \frac{1}{A} \quad [\text{kWh/m}^2 \text{ anno}]$$

$$E_{FER} = \left(Q_{ST} + \frac{Q_{FV}}{\eta_{SEN}} \right) \frac{1}{V_L} \quad [\text{kWh/m}^3 \text{ anno}]$$

