

断熱防水の施工方法と効果に関する検討結果

高橋 久雄
長尾 覚博

Examination of Work Execution Method and Effects of Thermal Insulation Waterproofing

Hisao Takahashi
Kakuhiro Nagao

Abstract

This report describes the results of examinations of work execution and effects of a thermal insulation waterproofing method consisting of providing a layer of insulation between substrate and waterproofing. For examination of work execution, an example of prestressed concrete structures which are more difficult to waterproof was taken up. The characteristics of the materials used and the actual condition of executed work are described. There was no leakage of water after construction of the building. With regard to the effects of thermal insulation waterproofing, it was made clear by actual measurements and analytical calculations that this method is effective in reducing movement of the substrate and in preventing cracking of concrete.

概要

本報告は、防水層と下地との間に断熱層を設けた、いわゆる断熱防水の施工方法および効果に関する検討結果について述べたものである。

施工方法では、防水施工の難しい、プレストレスコンクリート部材のダブルT(DT)スラブを下地とする断熱防水の施工例について、特に使用材料の特性、納まりの実際について示し、建物の施工後も漏水事故がなく、良好な結果を得たことを述べている。

断熱防水の効果に関する検討では、(1) 下地のムーブメントの低減、(2) 構造体のひびわれ防止に有効であることを、実測および計算によって明らかにした。

1. まえがき

鉄筋コンクリート構造物の屋根防水には、アスファルト、合成高分子シート、塗膜などの材料を用いた工法があるが、これらの防水には、しばしば漏水のトラブルが生ずる。これにはいろいろな原因が考えられるが、なかでも、断熱層のない屋根スラブおよび架構は、日照や空調により、四季を通じて、大きな温度変化を受け、膨張・伸縮し挙動する。

それによって屋根スラブには、ひびわれが生じ、さらに、ひびわれ幅は動くため、これが防水層の破断を引きおこし、漏水の原因になるものと思われる。

本報告は、このような防水層の破断および、漏水事故の軽減にきわめて有利な工法である。断熱防水についてその効果を検討した結果、および実際の施工例を紹介しその施工上の特徴および留意点を示したものである。

2. 断熱防水の概要

断熱防水は図-1に示すように、屋根スラブの外気側に断熱層を設け、その上層に防水層を設ける工法で、設計にあたっては、断熱材の硬軟、熱伝導率、および断熱性能の低下を防止するための防湿層の設置、さらに防水層の熱劣化に対する検討等が必要となる。

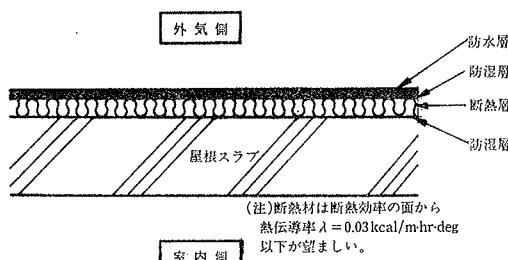


図-1 断熱防水の概要

3. 断熱防水の効果に関する検討

断熱防水の効果としては、下記の項目があげられる。

- (1) 構造体の温度変化による伸縮が低減され、ひびわれの発生が抑制される。
- (2) 防水下地の動きが低減される。
- (3) 下地の動きが、防水層に直接伝達されるのを防止する。

本節では、前記の(1)～(3)について、主にその実際について示す。

3.1. 構造体の温度変化による伸縮の低減およびひびわれの防止効果について

既にいくつかの研究報告で示されているように、構造体のひびわれの主原因は、温湿度変化および乾燥収縮による構造体の挙動である。特に温度変化による構造体の挙動は大きく、これを低減することは、ひびわれ防止対策上の要点となる。

屋根スラブは水平であるため、直達日射量が、建物の各方位中最大となり、屋根スラブおよび屋上はりの温度変化は大きく、断熱層のない屋根スラブでは、年間の温度差が40°C近くにも達している。このような温度変化によって建物には、図-2に示すような変形が生じ、これが屋根スラブを含む構造体のひびわれ発生につながる。

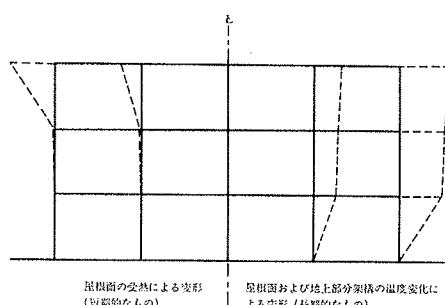


図-2 溫度変化による構造体の変形

図-2からも解かるように、構造体の温度変化によるひびわれ防止を十分に果すためには、屋根面を断熱する外に、他の部位も断熱する必要があるが、ここでは、屋根面を断熱したときにどの様な効果があるかを示す。

図-3は塗膜防水を施した屋根スラブの温度変化の挙動を実測した結果であるが、屋根スラブおよび屋上はりは温度変化によって、絶えずこのような伸縮を繰り返していることになる。このような伸縮によって屋根スラブにはひびわれが発生し、かつ発生したひびわれの幅は、これに応じて開閉を繰り返し、防水層破断の原因となる。

図-4は、温度伸縮を低減するために、屋根面を断熱した場合には、どの程度温度変化が小さくなるかを、露

出の各種防水層を施した場合の下地コンクリート表面温度の実測結果であるが、他の防水層に比較し、かなり、断熱防水を施すことによって、下地コンクリートの温度変化は日内、年間とも小さくなることがわかる。

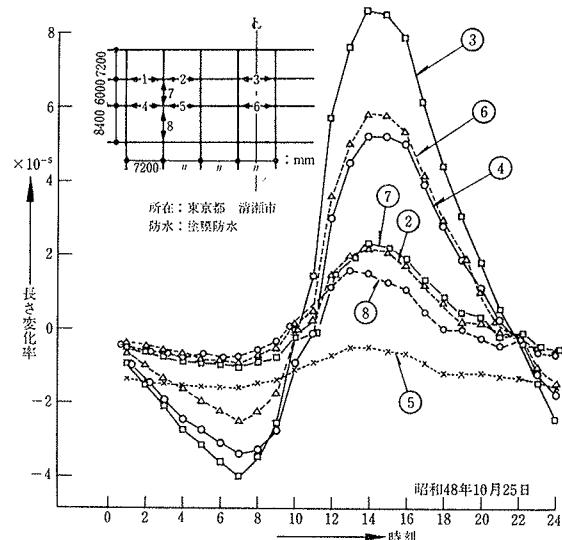


図-3 屋根スラブの温度変化による伸縮実測結果

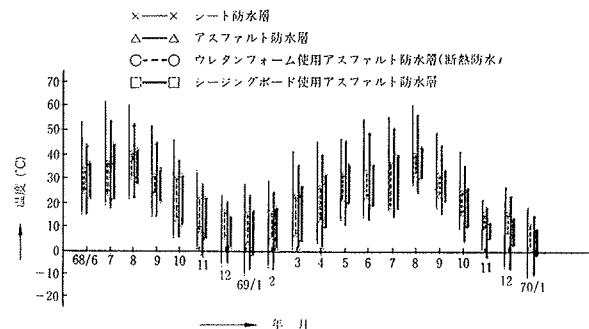


図-4 露出の各種防水層下地コンクリートの月間最高最低温度幅変化(1968年6月～1970年1月)

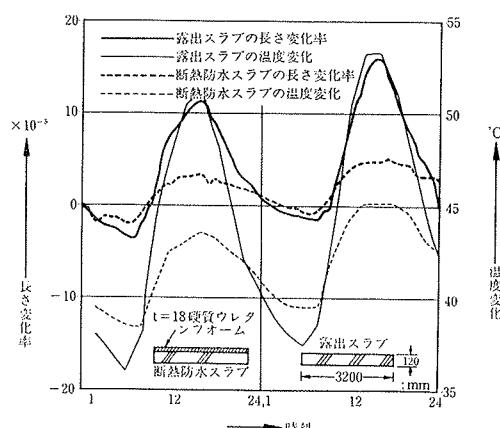


図-5 模擬部材による、断熱防水の温度変化、伸縮低減効果に関する実測結果

また図-5は断熱防水による温度伸縮の低減効果を外部拘束のない模擬部材によって実測した結果であるが、温度変化、伸縮とも低減されることがわかる。

断熱防水によって、屋根スラブおよび屋上はりの温度変化および伸縮は著しく低減されるため、架構に生ずる温度応力も、これに従って低減されることが予測される。図-6は断熱防水による温度応力の低減効果を解析した結果であるが、断熱防水を施さない場合には、かなりの温度応力が構造体に生じ、屋根スラブのみならず、構造体の架構や、壁体にひびわれの発生することが推測される。一方断熱防水を施した場合には、この解析例では、架構にひびわれの入らない結果となっている。

なお、解析にあたっては、柱の弾塑性剛性を考慮し、スラブ、屋上はりの温度変化は、室内温度を20°C、外気温度を最低-2.0°C、最高33°C(東京地方を想定)とし、部材の平均温度差を定常計算により求め、これにより解析した。解析に使用した各常数は表-1に示す一般的な値を用いた。

コンクリート の弹性係数 $\times 10^3 \text{kg/cm}^2$	コンクリートと鉄 筋の弹性係数比	鉄筋の引張 耐応力度 kg/cm^2	コンクリートの 設計基準温度 kg/cm^2	断熱層の熱 伝導抵抗 $\text{m}^2 \cdot \text{hr} \cdot ^\circ\text{C}/\text{kcal}$	コンクリートの 熱伝導率 $\text{kcal/m} \cdot \text{hr} \cdot ^\circ\text{C}$
2.0	11.0	3,000	150	0.79	1.4

表-1 解析に使用した常数

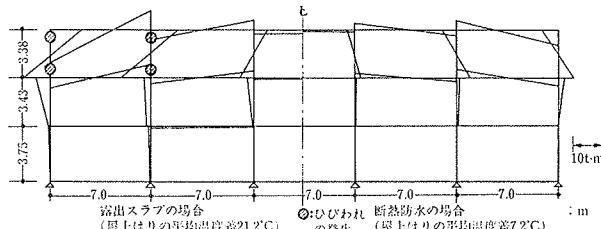


図-6 解析結果

以上の結果より、断熱防水が構造体の温度伸縮およびそれに伴う温度応力を低減し、ひびわれの防止に顕著な効果を示すことが推測される。

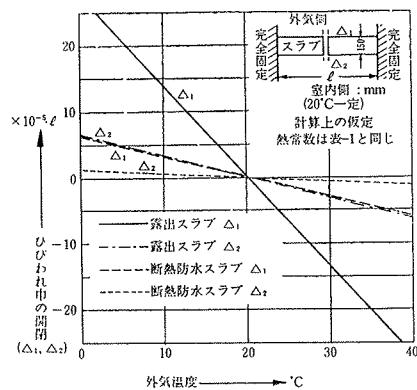
なお、断熱防水が十分な効果を発揮するためには、2項にも示したように、使用する断熱材の熱的性質が十分でかつ長期にわたり、断熱性能の低下のないことが必要となる。

3.2. 防水下地の動きの低減および防水層と下地との緩衝効果について

防水下地の動きの主原因是、前述の温度変化による伸縮の他に、湿度の変化による伸縮、場合によっては機械

的な振動等が考えられるが、なかでも温度変化による伸縮は、最も大きな原因となっている。

前項で示したように、断熱防水によって、温度変化による下地の動きが大幅に低減されることは明らかであるため、下地コンクリートに、万一ひびわれが発生してもその幅の動きは、図-7の仮定計算の結果からも明らかなように、かなり小となることが推測される。

図-7 スラブに発生したひびわれ幅の動き
(計算結果)

防水下地となる、屋根スラブには、通常、不陸やひびわれが存在することが多い。このような下地に直接防水を施工した場合、防水層が下地になじみにくばかりか、下地の動きにより、防水層には局部的な応力集中が生じ防水層破断の原因となる。断熱防水では、下地と防水層の間に存在する断熱層が防水層に対する悪影響が直接及ぶのを防止する役割を持っている。

4. 断熱防水の施工例と納まりの実際

以前、柱・はりをプレキャスト化し、屋根スラブにプレストレスコンクリートのダブルT(DT)スラブを用いた工事があり、この種の建築の屋根にシート防水を施工した結果、プレキャスト目地部より漏水する事故例があった。この原因は、DTスラブにはプレストレスが導入されているため、形状寸法にばらつきが生じやすく、取り付け後下地に後述するような目地幅、目違いなどの不陸を生じ、さらに厚さが6cmと非常に薄いため前述した温度変化による伸縮が大きく、これによる目地部の動きが防水層を破断させ、事故につながったものと思われる。

そこで今回同様の工場建築に、防水施工を行うに際し下地の温度変化による伸縮を低減し、さらに下地の不陸の影響が直接及ばないように緩衝する必要性(図-8参照)から断熱防水を用いることにした。

以下にその考え方および施工方法を示す。

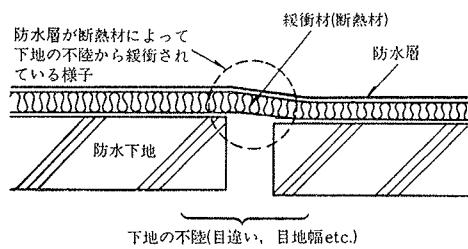


図-8 下地と防水層の緩衝

4.1. 建物の概要

建物の概要は以下に示す通りである。

- (1) 構造……プレストレストコンクリート造
 - (2) 規模……地上 1 階, 建築面積 8,064 m² (図一 9 参照)
 - (3) 外壁……外壁プレキャストコンクリート打放し仕上
 - (4) 防水……断熱アスファルト防水

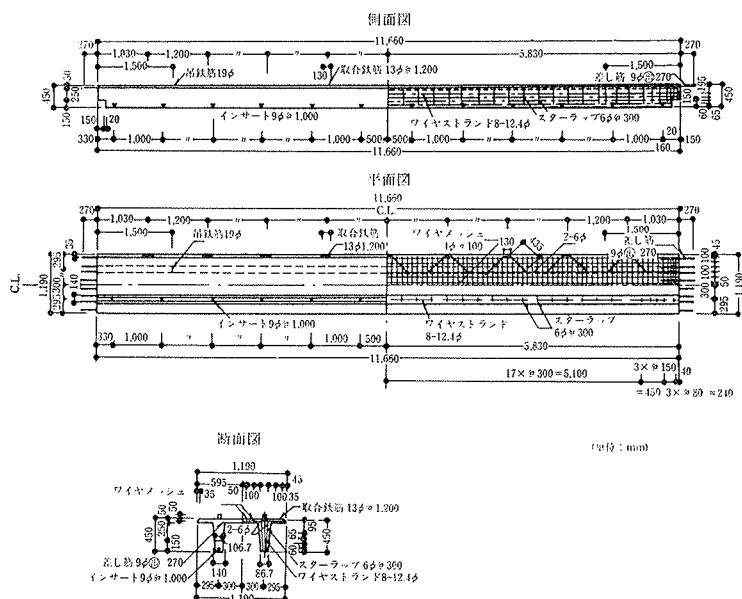


図-10 DTスラブの標準寸法・配筋図

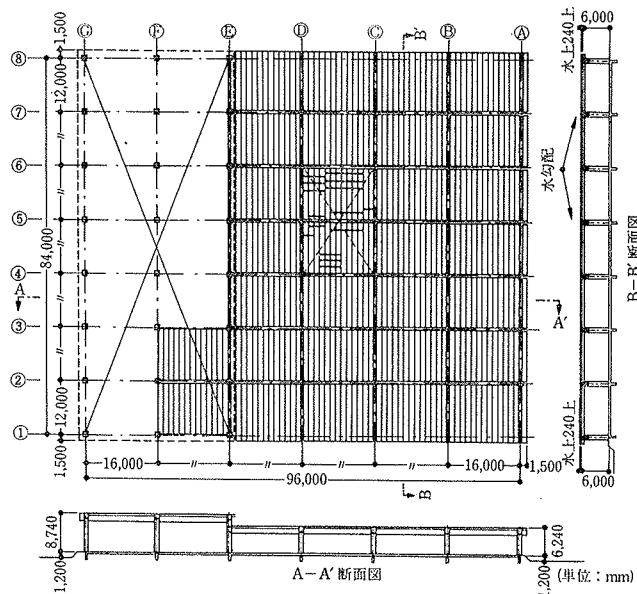


図-9 建物の概要（屋根伏図）

4.2. DT スラブの断面寸法

防水下地となるDTスラブは、図-10に示す断面・寸法をもつものである。

4.3. DTスラブの取りつけ

DTスラブの取りつけは、柱・はりを組み、クレーンを用いて、はり上端に合成ゴムのライナーをそう入し安定させた。なお取り合部分にはコンクリートを充てんした。DTスラブどうしの接合は取合鉄筋を用い、間隔は約1,2 m、溶接後防鏽処理した(図-11参照)。

4.4. DTスラブの防水下地としての問題点

DTスラブの屋根スラブは、一休打設コンクリートと

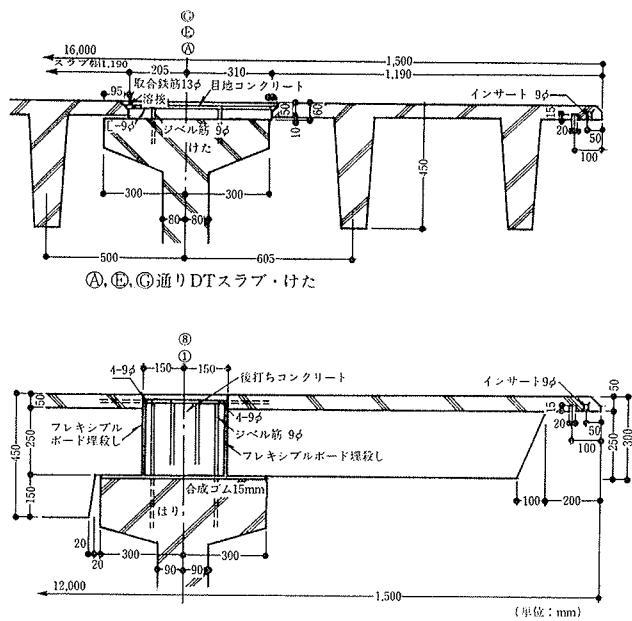


図-11 DTスラブ・はりの納まり詳細

は異なり、部材の工場製作時の打設から脱型までの形状変化、保管中の乾燥収縮、クリープ変形により、形状寸法にはばらつきが生ずるため、取りつけ後、DTスラブ相互の目違ひ、目地幅などの不具合を生ずる。このような各部材間相互の納まりの不具合を減少させるためには、理想的には、図-12に示すように、各部材の納まりを検討した設計、成型から取りつけまでの変形を少なくする、受入検査の実施などの対策が必要となるが、現状としては、この様な寸法のはばらつきを認識し、これを前提として取り付けなければならない。

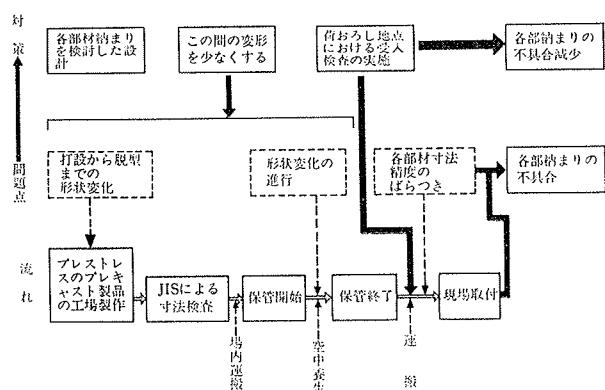


図-12 問題点と対策の流れ図

本建物における、DTスラブ相互の目違い、目地幅の実態は、図-13、14に示す通りであり、屋根面は、目違い、目地幅および水勾配にかなりのばらつきがあり、このような下地の防水には、適切な工法の選択が必要となった。このような下地にシート防水、アスファルト防水などを直接、下地に張りつける断熱性能を持たない工法では、外気温および日射の影響を受けてDTスラブに大きな変化が生じ、防水層の破断につながる。これを防止するためには、防水層と下地をなじませ、かつ断熱性が

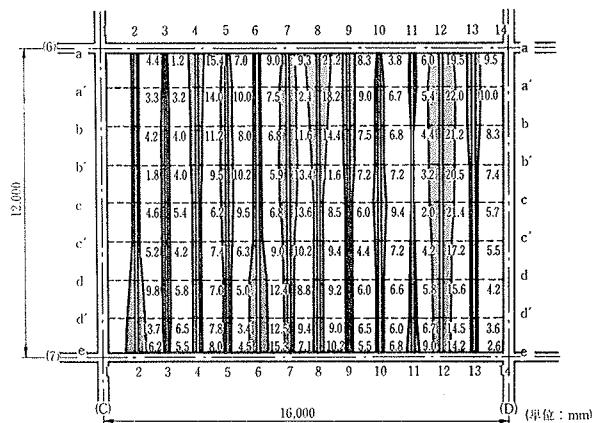


図-13 目地幅の測定

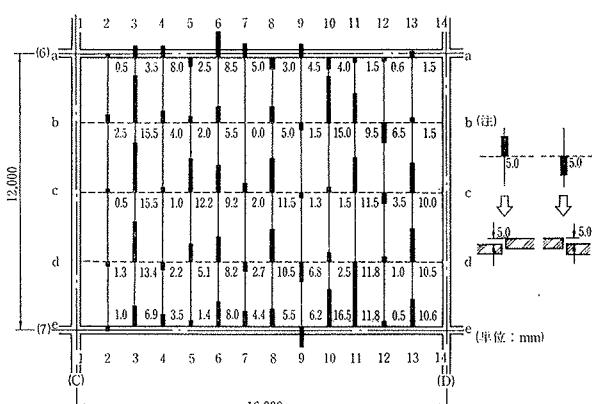


図-14 目違い高さの測定

良好で、温度変化による目地周辺の伸縮応力を防水層へ緩和して伝える緩衝材が必要となる。

以上の理由から、本工事では断熱防水工法を採用し、実施した。

また断熱兼緩衝の機能を持つ市販材料として、硬質ウレタンフォームを芯材とし、その表裏の面に防湿層の役割を持つ石綿フェルトを接合したもののが適しているのでこれを用いた。

4.5. 断熱防水の施工方法

ここで採用した断熱防水工法は、断熱層のある、密着張り、非歩行用屋根、露出用ルーフィング仕上の防水工法である。その仕様および工程は図-15に示す通りである。

4.5.1. 使用材料の選択および性質

(1) 断熱板………断熱板は、溶融したアスファルトをかけて溶けず、アスファルトとのなじみが良い、石綿フェルトを表裏に接合した、断熱性の良い硬質ウレタンフォームを選んだ。その仕様は、図-16に示す通りである。

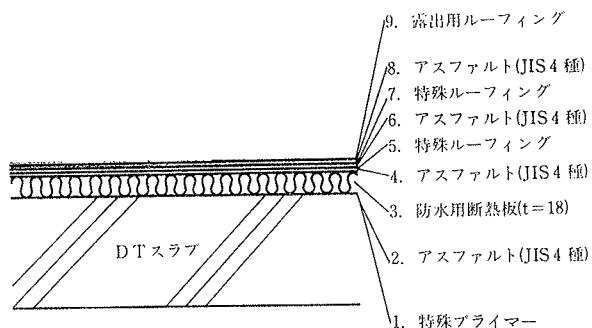


図-15 本工事で採用した断熱防水の仕様と工程

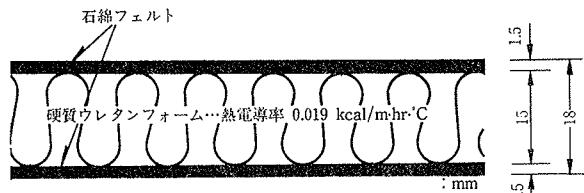


図-16 断熱板の仕様

(2) ルーフィング………断熱防水では、断熱層の影響で、アスファルト防水層の温度変化は図-17のように著しく大きくなる。断熱防水に使用する材料は、耐久性のうち特に熱劣化、伸縮破断などにすぐれた材料を選択しなければならない。本工事では、ビニロンの不織布に、アスファルトを含混させた、耐熱性、耐伸張性に優れた材料を用いた。

4.5.2. 各部の納まりの実際 断熱防水の施工の手順は図-15に示した通りであるが、施工にあたっての留意点および防水層の各部における納まりについて示す。

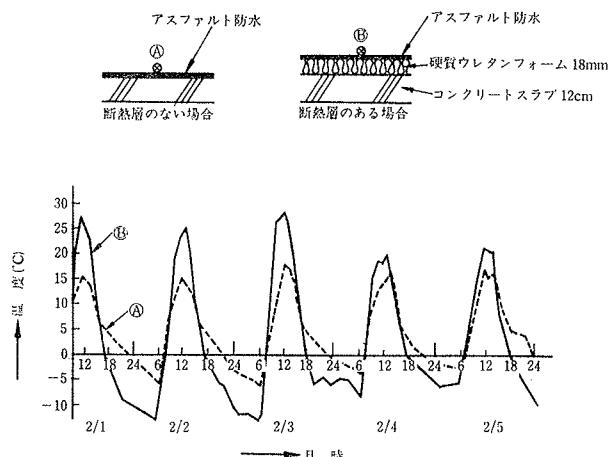


図-17 アスファルト防水層の温度変化

(1) 目地の前養生………断熱板を作る際に使用するアスファルトが、目地の隙間から流れ落ちるのを防止するため、あらかじめガムテープ（幅15 cm）を張って養生した。

(2) 断熱板の張りつけ………断熱板は目違い部でもなじむように、目地上で、長さ方向が30 cm以上またがる割りつけをした。また下地との接着面積は多いほどよく下地に目違いがあり、接着面積が少なくなる場合には、切張り、背割りなどによって接着面積を多くした。

(3) 断熱板の納まり

(3)-1. ドレン回り………。

ドレン回りは、つばの外周に沿って乙型どりし、さらに防水層となじむように、斜めに切り落して張りつけた（図-18参照）。

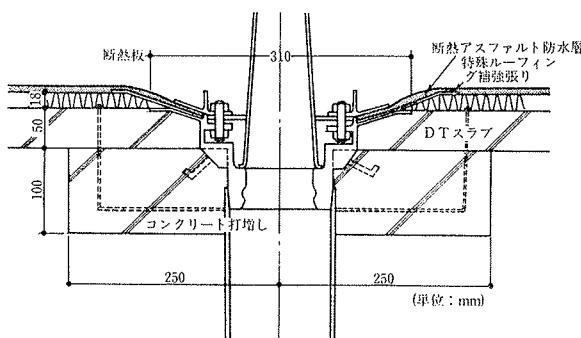


図-18 ドレン回りの納まり

(3)-2 出隅、入隅部の納まり………出隅には防水層がよくなじむように40 mm程度の面をとった。入隅には平面部の断熱板と同材質の面木を用いた。これはモルタルを用いた面ごしらえ工法より精度が高く、防水層とのなじみが良い加工性の優れた材料である（図-19参照）。

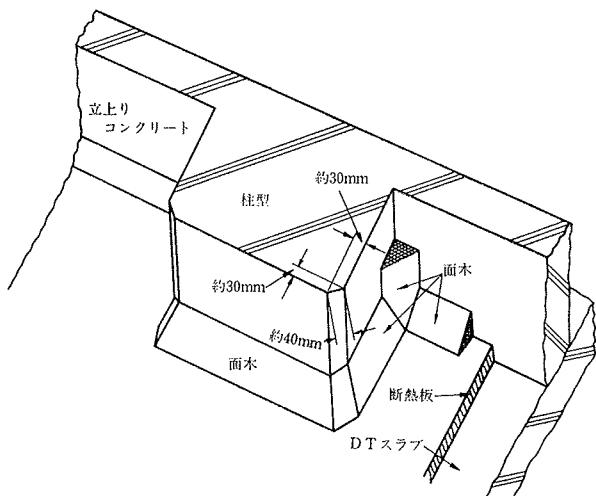


図-19 出隅、入隅部の納まり

(4) 防水層の納まり

(4)-1 立上り………塔屋、モニターなどの立上りは入隅の面ごしらえをし、その上に立上りの防水層を施工した。なお、立上り防水層の高さは30 cmとし、壁付きの柱回りでは、欠き込みをつけ防水層の端をおさめ、上からフラットバーで締めつけた。壁の立上りでは天端に防水層を十分巻き込み、その上に水切り鉄板を取りつけ、さらに塔屋の壁ではブロックを積み上げた（図-20参照照）。

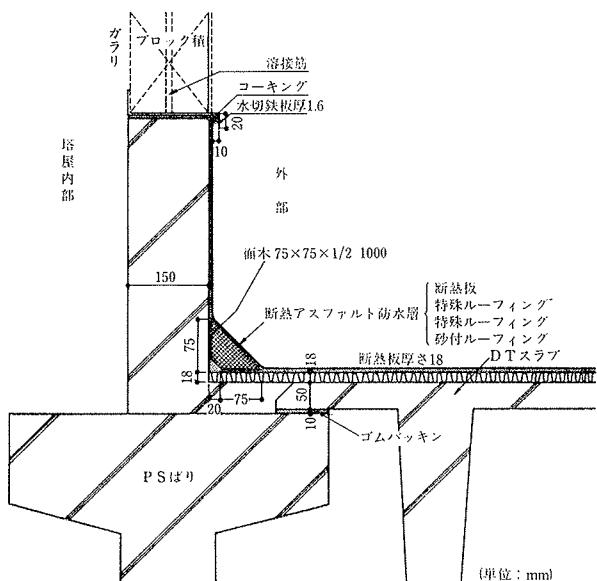


図-20 立上り納まり図

(4)-2 雪止めとルーフドレン回り………多雪寒冷地に建つこの建物は軒先に、落雪とつらら防止に有効な雪止めを用いた。防水層は図-21に示すように、雪止め立上りから軒先までも屋根の一般部と同様の施工をした。

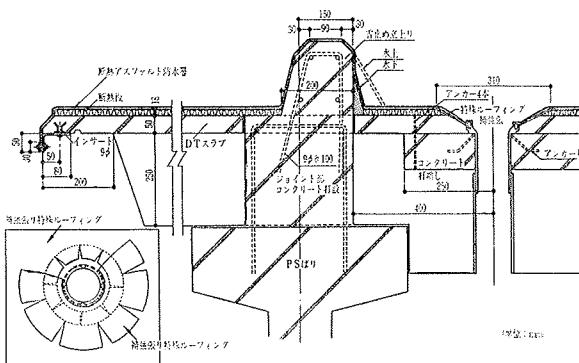


図-21 雪止めとルーフドレン回りの納まり

(4)-3 軒先の防水納まり……DTスラブ下部にアンダーベースを取りつけて下地とした。防水層はアンダーベースの下端まで張り下げ、ステンレスのフラットバー（厚さ3.2mm）を当て、約45cm間隔にボルト締めをした（図-22参照）。

(4)-4 ルーフィングの張りつけ……防水層は、特殊ルーフィングをアスファルト（JIS 4種）でクロス張りした。また防水の仕上げは、砂付ルーフィングを用いた。まず、平部分に30cmの張りしろをとって立上りを張り上げ、つぎに平部を張りつけ、立上り部の張りしろに張り重ねた（図-23参照）。

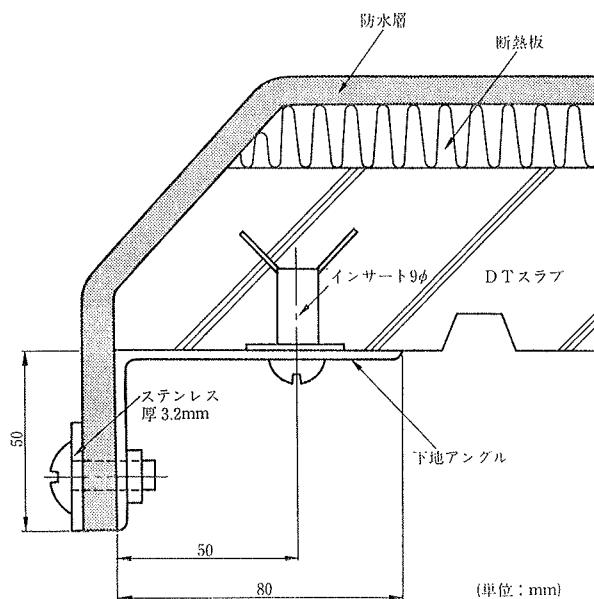


図-22 軒先防水の納まり

4.6. 竣工後の状況

アスファルト断熱防水工法を採用したことによって、

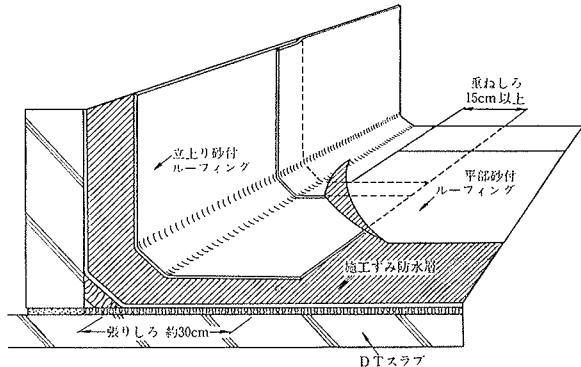


図-23 砂付ルーフィングの張り付け

- ・ DTスラブへの直接的な熱影響（伸縮、クリープなどによる変形）を防ぐこと。
- ・ DTスラブの不陸、目違いによる防水層への悪影響を防ぐこと。

などの目的は果たされた。

すなわち、昭和45年竣工後、何の支障もなく、断熱兼緩衝材として十分な役割を果している。また断熱防水はいわゆる外断熱であるから、室内の温度変化が少なく、空調的な効果も良好であった。

5. あとがき

断熱防水は構造体への熱的影響の防止、および下地の動きによる防水層の破断防止などの優れた性能をもった工法であるが、その使用材料、納まり等について十分検討しなければ良好な結果が得られないことを認識する必要がある。

参考文献

- 1) 気象協会編: 1978年度版気象年鑑
- 2) 武藤 清: 耐震設計シリーズ2巻, 丸善編
- 3) 日本建築学会編: 鉄筋コンクリート計算規準・同解説
- 4) 丸善編: 建築計画原論II
- 5) 高橋, 長尾: 名古屋大林ビルの温度測定結果, 大林組技術研究所報, No. 10, (1975)
- 6) 高橋, 長尾: 某ビルにおける外断熱, 大林組技術研究所報, No. 13, (1976)
- 7) 中西: ひびわれの発生機構, 施工, No. 109, (1975. 8)
- 8) 高橋, 長尾: RC造壁体の温度変化による伸縮実測結果, 大林組技術研究所報, No. 7, (1973)